Jug



NGL-43- Cate

Computed Linewidths of SO2

G.D.T. Tejwani

November 1972

Earth Resources
and
Astrophysics Laboratory
Department of
Physics and Astronomy
THE UNIVERSITY OF TENNESSEE
Knoxville, Tennessee

(NASA-CR-137083) COMPUTED LINEWIDTHS OF SO2 (Tennessee Univ.) 35 p HC \$4.75

36 CSCL 07D

N74-17867

G3/06 16145

# COMPUTED LINEWIDTHS OF SO2

G. D. T. Tejwani

Research Report No. UTPA-ERAL-02

November 1972

Earth Resources and Astrophysics Laboratory

Department of Physics and Astronomy

The University of Tennessee

Knoxville, Tennessee 37916

i

This work was supported in part by Multidisciplinary Research Grant NGL 43-001-021 from the National
Aeronautics and Space Administration. A preliminary
report of part of this work was presented at the First
International Conference on Spectral Lines, Knoxville,
Tennessee, 28 August - 1 September 1972.

# CONTENTS

Secti	<u>Lon</u>	Page
	Abstract	iv
I.	INTRODUCTION	1
II.	COMPUTATIONAL PROCEDURE	1
III.	RESULTS AND DISCUSSION	3
	Acknowledgments	30
	References	31

# ABSTRACT

Self-broadened and foreign-gas (N<sub>2</sub> and O<sub>2</sub>) broadened linewidths of sulfur dioxide, for both type A and type B bands, have been calculated using the Anderson-Tsao-Curnutte theory of line broadening. Computed values of these linewidths at 300°K are given for all the transitions with J  $\leq$  20 and K<sub>-1</sub>  $\leq$  15. Air-broadened linewidths have also been calculated for SO<sub>2</sub> at 250°K and 200°K for these transitions.

#### I. INTRODUCTION

Sulfur dioxide is an asymmetric top molecule of  $C_{2V}$  symmetry. It has complex vibrational-rotational infrared spectra, with overlapping lines even at moderately high resolution as shown recently by Corice, Fox, and Tejwani. Therefore, the direct measurement of linewidths in the infrared bands of these molecules may be possible only at very high resolution. Recently, Hinkley et al. have reported linewidths of  $SO_2$  for one self-broadened transition  $(15_{4,12} + 15_{3,13})$  and one air-broadened transition  $(8_{0,8} + 8_{1,7})$  in the  $v_1$  band, using tunable diode lasers. All other experimental measurements of  $SO_2$  self-broadened  $v_2$  (12 transitions) and  $v_3$ -broadened  $v_4$  (6 transitions) linewidths are in the microwave region.

We have used Anderson's theory  $^{10}$  of collision broadening of spectral lines, as amplified by Tsao and Curnutte,  $^{11}$  to calculate linewidths in  $\mathrm{SO_2-SO_2}$ ,  $\mathrm{SO_2-N_2}$ , and  $\mathrm{SO_2-O_2}$  collisions. In self-broadening, only dipoledipole forces were considered; in the case of foreign-gas broadening, only dipole-quadrupole.

# II. COMPUTATIONAL PROCEDURE

The details of equations used in the computer program to calculate linewidths are given in Ref. 12. Numerical calculations were performed on an IBM/360-65 system. In the computer program, rotational energy levels of an asymmetric top molecule were calculated by the continued fraction procedure. Rotational line strengths were obtained by using equations given in Ref. 15 for slightly asymmetric rotors.

Linewidth calculations were performed for both type A and type B bands. The selection rules  $^{16}$  for these bands are similar:  $\Delta J = 0$ ,  $\pm$  1;

 $J=0 \longleftrightarrow 0$ ; and  $\Delta K_1=\pm 1,\,\pm 3,\cdots$ ; except that  $\Delta K_{-1}=0,\,\pm 2,\cdots$  or  $\Delta K_{-1}=\pm 1,\,\pm 3,\cdots$  for type A or type B bands, resp. The quantum numbers  $K_{-1}$  and  $K_1$  are associated with the projection of total angular momentum (having quantum number J) on the symmetry axis in, resp., the prolate and oblate symmetric top limiting cases. The small differences in rotational constants of the ground and upper states were neglected. The rotational constants and other parameters used in the program have been given in Ref. 12.

Contributions to the linewidth  $\gamma^{\circ}$  from the perturbing molecule were included up to the rotational quantum number  $J_2 = J_2 (\text{max}) = 50$  in the direct summation terms. <sup>12</sup> The effect of levels with  $J_2 > 50$  was included by the use of the approximate relation <sup>17</sup>

$$\Delta \gamma^{\circ} = \frac{\text{nv}}{2e} \begin{bmatrix} J_2(\text{max}) \\ 1 - \sum \rho_{J_2} \\ J_2 = 0 \end{bmatrix} (b_{\text{const}})^2 . \tag{1}$$

The quantity  $\Delta\gamma^{\circ}$  is the contribution to the linewidth from the rotational levels not included in the direct summation of Eq.(1a) or (1b) in Ref. 12. The number density of molecules, at one atmosphere pressure and temperature T, is n; v is the mean collision velocity,  $\rho_{J_2}$  is the fractional population of level  $J_2$  of the perturbing molecule, c is the speed of light; and b const is the value of b<sub>0</sub> in Eq.(4) of Ref. 12 for  $J_2=J_2$  (max). If the perturbing molecule is also of asymmetric type, as in the case of self broadening, b const is taken to be average of b<sub>0</sub> values for the  $2J_2$  (max)+1 different rotational levels corresponding to the rotational quantum number  $J_2$  (max).

Air-broadened linewidths of  $SO_2$  were calculated by using the relation

$$\gamma_{SQ_2-air}^{\circ} = 0.79 \gamma_{SQ_2-N_2}^{\circ} + 0.21 \gamma_{SQ_2-Q_2}^{\circ}$$
 (2)

#### III. RESULTS AND DISCUSSION

Our calculated linewidths of  $SO_2$  self-broadened and foreign-gas  $(N_2 \text{ and } O_2)$  broadened at  $300^\circ K$ , as well as air-broadened at 250 and  $200^\circ K$ , are given in Tables I and II for type B and type A bands, resp. For molecules such as  $SO_2$  with  $C_{2V}$  symmetry, only the  $v_3$  fundamental and its odd overtone or combination bands belong to type A. Any other bands are of type B. All the transitions with J < 20 and  $K_{-1} < 15$  have been included in Tables I and II.

We have compared our calculated results with the available experimental measurements on  $\mathrm{SO}_2$  self-broadened and  $\mathrm{N}_2$ -broadened linewidths, all of which are for transitions in type B bands, in Table I of Ref. 12. There is good agreement between computed and measured values, except for the  $16_{3,13}^{-17}$ ,  $16_{2,12}^{-12}$  and  $13_{2,12}^{-12}$ ,  $16_{3,9}^{-12}$  N<sub>2</sub>-broadened lines. We have considered only dipole-dipole interactions in the case of self-broadening, and only dipole-quadrupole interactions in the case of foreign-gas broadening. Higher-order interactions are expected to increase the calculated linewidths by about 10%.

Linewidth is an important parameter in theoretical models to predict either absorption or emission spectra. Air-broadened linewidths may be applied to SO<sub>2</sub> bands under appropriate atmospheric conditions of temperature and pressure, and instrumental resolution. Such information is important in spectroscopic techniques of monitoring SO<sub>2</sub>. For example, the theoretical spectra may be used to determine the optimum wavelength for detection by infrared absorption at atmospheric pressures and temperatures.

Table I  $SO_2-SO_2,\ SO_2-N_2,\ and\ SO_2-O_2\ Collision\ Broadened\ Linewidths$  in Type B Bands at 300°K. Air-broadened Linewidths are given at 250°K and 200°K. Units of  $\gamma^\circ$  are cm<sup>-1</sup> per atmosphere.

	r	Frans	itio	n		γ°so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	γ° SO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Υ <sub>SO2</sub> -02	γ° SO <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J'	K-1	K <sub>1</sub> *	J"	K"-1	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
0	0	0	1	1	1	0.353	0.118	0.051	0.121	0.146
1	1	1	2	2	0	0.402	0.120	0.052	0.123	0.145
2	0	2	3	1	3	0.342	0.120 0.119	0.051	0.122	0.148
			2	1	1 1	0.316	0.119	0.051 0.051	0.122 0.122	0.146 0.148
9	7	1	1	1 2	2	0.354 0.380	0.119	0.052	0.122	0.146
2	1	1	3	2	0	0.382	0.121	0.052	0.122	0.144
2	2	0	2 3	3	1	0.436	0.121	0.052	0.123	0.143
2	2 1	0 3	3 4	2	2	0.384	0.118	0.052	0.123	0.136
3	1	J	3	2	2	0.388	0.122	0.052	0.123	0.146
			2	2	0	0.387	0.121	0.052	0.123	0.146
3	2	2	4	3	1	0.431	0.118	0.052	0.118	0.138
3	_	4	3	3	1	0.436	0.118	0.052	0.118	0.138
3	3	1	4	4	ō	0.453	0.111	0.051	0.111	0.128
3 4	3 0	4	5	1	5	0.333	0.121	0.051	0.124	0.147
•	•	•	4	1	3	0.313	0.119	0.051	0.123	0.145
			3	1	3	0.329	0.120	0.051	0.123	0.147
4	1	3	5	2	4	0.375	0.120	0.052	0.122	0.144
			4	2	2	0.374	0.120	0.052	0.122	0.144
		•	3	2	2	0.377	0.120	0.052	0.122	0.144
4	2	2	5	3	3	0.426	0.118	0.052	0.119	0.138
			4	3	1	0.429	0.118	0.052	0.119	0.138
			3	3	1	0.433	0.118	0.052	0.119	0.138
4	3	1	5	4	2	0.449	0.111	0.051	0.111	0.128
			4	4	0	0.450	0.111	0.051	0.111	0.128
4	4	0	5	5	1	0.434	0.104	0.050	0.104	0.121
5	1	5	6	2	4	0.387	0.122	0.052	0.124	0.145
			5	2	4	0.389	0.122	0.052	0.123	0.146
			4	2	2	0.387	0.122	0.052	0.124	0.146
5	2	4	6	3	3	0.426	0.118	0.052	0.118	0.138
			5	3	3	0.427	0.118	0.052	0.118	0.138
			4	3	1	0.429	0.118	0.052	0.118	0.138
5	3	3	6	4	2	0.445	0.111	0.051	0.111	0.129
			5	4	2	0.446	0.111	0.051	0.111	0.129
			4	4	0	0.447	0.111	0.051	0.111	0.128
5	4	2	6	5	1	0.434	0.105	0.050	0.105	0.121
			5	5	1	0.432	0.104	0.050	0.105	0.121
5	5	1	6	6	0	0.405	0.099	0.048	0.100	0.117
6	0	6	7	1	7	0.351	0.123	0.052	0.125	0.150
			6	1	5	0.322	0.120	0.051	0.122	0.145
			5	1	5	0.341	0.123	0.052	0.124	0.148

Table I (Continued)

		Tran	sitio	n,		Υ <sub>S</sub> 0 <sub>2</sub> -S0 <sub>2</sub>	γ̈́so <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Υ <sub>SO<sub>2</sub>-0<sub>2</sub></sub>	Yso <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J'	K,	К;	J''	K"_1	к''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
6	1	5	7 6	·2 2	6 4	0.376 0.373	0.119 0.119	0.051 0.051	0.121 0.122	0.143 0.142
			5	2	4	0.374	0.119	0.051	0.122	0.142
6	2	4	7	3	5	0.423	0.119	0.052	0.121	0.143
Ū	4	7	6	3	3	0.424	0.117	0.052	0.118	0.137
			5	3	3	0.424	0.117	0.052	0.118	0.137
6	3	3	7	4	4	0.443	0.111	0.052	0.111	0.137
v		,	6	4	2	0.444	0.111	0.051	0.111	0.129
			5	4	2	0.444	0.111	0.051	0.111	0.129
6	4	2	7	5	3	0.433	0.105	0.050	0.105	0.123
_	•	_	6	5	1	0.434	0.105	0.050	0.105	0.122
		•	5	5	1	0.431	0.104	0.050	0.105	0.122
6	5	1	7	6	2	0.409	0.099	0.048	0.101	0.117
			6	6	0	0.407	0.099	0.048	0.100	0.117
6	6	0	7	7	1	0.381	0.097	0.047	0.098	0.115
7	1	7	8	2	6	0.393	0.122	0.052	0.124	0.148
			7 ^	2	6	0.398	0.122	0.053	0.124	0.148
			6	2	4	0.395	0.122	0.052	0.125	0.147
7	2	6	8	3	5	0.423	0.117	0.052	0.117	0.138
			7	3	5	0.426	0.117	0.052	0.117	0.138
			6	3	3	0.427	0.117	0.052	0.118.	0.138
7	3	5	8	4	4	0.438	0.111	0.051	0.111	0.129
			7	. 4	4	0.442	0.111	0.051	0.111	0.129
			6	4	2	0.442	0.111	0.051	0.111	0.129
7	4	4	8	5	3	0.430	0.105	0.050	0.105	0.123
			7	5	3	0.433	0.105	0.050	0.105	0.123
_	_		6	5	1	0.432	0.105	0.050	0.105	0.122
7	5	3	8	6	2	0.405	0.100	0.048	0.101	0.118
			7	6	2	0.409	0.099	0.048	0.101	0.118
**9	_		6	6	0	0.407	0.100	0.048	0.100	0.118
7	6	2	8	7	1	0.382	0.097	0.047	0.098	0.116
	7	-	7	7	1	0.383	0.097	0.047	0.098	0.116
7 8	7 0	1 8	8	8 1	0	0.355	0.096 0.125	0.046	0.098	0.116
0	U	0	9 8	1	9 7	0.370		0.053	0.127	0.152
			7	1	7	0.336 0.361	0.119 0.124	0.051 0.052	0.123 0.126	0.147
8	1	7	ģ	2	8	0.376	0.124	0.052	0.120	0.153 0.142
J	1	,	8	2	6	0.371	0.117	0.051	0.120	0.142
			7	2	6	0.377	0.118	0.051	0.120	0.143
8	2	6	9	3	7	0.416	0.116	0.052	0.120	0.143
J	_	J	8	3	5	0.418	0.116	0.052	0.117	0.138
			7	3	5	0.421	0.116	0.052	0.118	0.138
8	3	. 5	9	4	6	0.433	0.111	0.051	0.111	0.138
-	-	-	8	4	4	0.436	0.111	0.051	0.111	0.129
			7	4	4	0.439	0.111	0.051	0.111	0.129
8	4	4	9	5	5	0.425	0.105	0.050	0.105	0.123
			-	-	*		<del>-</del> -	- + - + -		

Table I (Continued)

<del></del>			<del> </del>						6	
		Tran	sitio	n		$\gamma^{\circ}_{SO_2-SO_2}$	$\gamma_{SO_2-N_2}$	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air	$^{\circ}_{\mathrm{SO}_{2}}$ -air
J١	K <sub>1</sub>	K.	J"	K",	$K_1^{II}$	at 300°K	at 300 <sup>6</sup> K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
	i	1		-1	1					
			8	5	3	0.427	0.105	0.050	0.105	0.123
			7	5	3	0.430	0.105	0.050	0.105	0.123
. 8	5	3	9	6	4	0.398	0.100	0.049	0.101	0.119
			8	6	2	0.403	0.100	0.049	0.101	0.119
			7	6	2	0.408	0.100	0.048	0.101	0.118
8	6	2	9	7	3	0.374	0.097	0.047	0.099	0.117
			8	7	1	0.379	0.097	0.047	0.099	0.116
			7	7	1	0.381	0.097	0.047	0.098	0.116
8	7	1	9	8	2	0.354	0.096	0.046	0.098	0.116
			8	8	0	0.356	0.096	0.046	0.098	0.116
8	8	0	9	9	1	0.324	0.096	0.045	0.098	0.115
9	1	9	10	2	8	0.396	0.123	0.053	0.124	0.148
			9	2	8	0.404	0.123	0.053	0.124	0.147
			8	2	6	0.401	0.117	0.053	0.124	0.148
9	2	8	10	3	7	0.416	0.116	0.052	0.117	0.137
			9	3	7	0.418	0.116	0.052	0.117	0.137
			8	3	5	0.421	0.116	0.052	0.117	0.137
9	3	7	10	- 4	6	0.429	0.111	0.051	0.111	0.130
			9	4	6	0.430	0.111	0.051	0.111	0.129
			8	4	4	0.433	0.111	0.051	0.111	0.129
9	4	6	10	5	5	0.422	0.105	0.050	0.106 -	0.123
			9	5	5	0.422	0.105	0.050	0.106	0.123
			8	5	3	0.425	0.105	0.050	0.106	0.123
9	5	5	10	6	4	0.394	0.100	0.048	0.101	0.118
			9	6	4	0.396	0.100	0.048	0.101	0.119
			8	6	2	0.400	0.100	0.049	0.101	0.118
9	6	4	10	7	3	0.369	0.097	0.047	0.099	0.117
			9	7	3	0.371	0.097	0.047	0.099	0.117
			8	7	1	0.377	0.097	0.047	0.099	0.116
9	7	3	10	8	2	0.347	0.096	0.046	0.098	0.117
			9	8	2	0.350	0.096	0.046	0.098	0.117
			8	8	0	0.352	0.096	0.046	0.098	0.116
9	8	2	10	9	1	0.322	0.095	0.045	0.098	0.115
			9	9	1	0.323	0.096	0.045	0.097	0.115
9	9	1	10	10	0	0.296	0.095	0.044	0.097	0.113
10	0	10	11	1	11	0.391	0.127	0.055	0.129	0.153
			10	1	9	0.375	0.121	0.051	0.123	0.147
			9	1	9	0.383	0.127	0.054	0.127	0.152
10	1	9	11	2	10	0.379	0.117	0.051	0.119	0.142
			10	2	8	0.367	0.116	0.050	0.119	0.142
			9	2	8	0.377	0.117	0.051	0.119	0.142
10	2	8	11	3	9	0.408	0.115	0.051	0.117	0.137
			10	3	9 7	0.407	0.115	0.051	0.117	0.138
			9	3	7	0.410	0.115	0.051	0.117	0.137
10	3	7	11	4	8	0.426	0.111	0.051	0.112	0.130
			10	4	6	0.426	0.111	0.051	0.111	0.130
•			. =	-	-		•	•		

Table I (Continued)

	1	Tran	sitio	n		γ°SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	γ°so <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	γ°50 <sub>2</sub> -0 <sub>2</sub>	Y <sub>SO<sub>2</sub>-air</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air
J'	K <sub>-1</sub>	Κ' <sub>1</sub>	J''	K"-1	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			9	4	6	0,410	0.111	0.051	0.111	0.130
10	4	6	11	5	7	0.421	0.106	0.050	0.106	0.124
	•	_	10	5	5	0.420	0.105	0.050	0.106	0.123
			9	5	5	0.421	0.105	0.050	0.106	0.123
10	5	5	11	6	6	0.394	0.101	0.049	0.102	0.119
			10	6	4	0.394	0.100	0.049	0.102	0.119
			9	6	4	0.395	0.100	0.049	0.101	0.119
10	6	4	11	7	5	0.368	0.098	0.047	0.099	0.117
			10	7	3	0.368	0.098	0.047	0.099	0.117
			9	7	3	0.370	0.097	0.047	0.099	0.117
10	7	3	11	8	4.	0.344	0.096	0.046	0.098	0.116
			10	8	2	0.345	0.096	0.046	0.098	0.116
			9	8	2	0,349	0.096	0.046	0.098	0.116
10	8	2	11	9	3	0.317	0.095	0.045	0.097	0.116
			10	9	1	0.319	0.095	0.045	0.098	0.115
			9	9	1	0.320	0.096	0.045	0.097	0.115
10	9	1	11	10	2	0.296	0.095	0.044	0.097	0.113
			10	10	0	0.295	0.095	0.044	0.097	0.113
10	10	0	11	11	1	0.270	0.094	0.044	0.095	0.110
11	1	11	12	2	10	0.397	0.122	0.054	0.125	0.148
			11	2	10	0.413	0.124	0.054	0.126	0.148
	_		10	2	8	0.404	0.123	0.054	0.125	0.148
11	2	10	12	3	9	0.416	0.116	0.052	0.117	0.138
			11	3	9	0.417	0.116	0.052	0.117	0.137 0.138
	•	^	10	3 4	7 8	0.417	0.116 0.111	0.052	0.117 0.112	0.130
11	3	9	12 11	4	8	0.427 0.426	0.111	0.051	0.111	0.130
•			10	4	6	0.425	0.111	0.051	0.111	0.129
11	4	8	12	5	7	0.423	0.106	0.050	0.107	0.124
7.1	4	0	11	5	7	0.421	0.106	0.050	0.106	0.124
			10	5	5	0.421	0.105	0.050	0.106	0.124
11	5	7	12	6	6	0.396	0.101	0.049	0.102	0.119
11		,	11	6	6	0.395	0.101	0.049	0.102	0.119
			10	6	4	0.394	0.101	0.049	0.102	0.119
11	6	6	12	7	5	0.369	0.098	0.047	0.099	0.117
	•	•	11	7	5	0.368	0.098	0.047	0.099	0.117
			10	7	3	0.368	0.098	0.047	0.099	0.117
11	7	5	12	8	4	0.346	0.097	0.046	0.098	0.116
	•	_	11	8	4	0.345	0.097	0.046	0.098	0.116
			10	8	2	0.345	0.097	0.046	0.098	0.116
11	8	4	12	9	3	0.317	0.095	0.045	0.098	0.115
			11	9	3	0.317	0.095	0.045	0.098	0.116
			10	9	1	0.319	0.095	0.045	0.098	0.115
11	9	3	12	10	2	0.294	0.095	0.044	0.097	0.114
			11	10	2	0.295	0.095	0.044	0.096	0.114
			10	10	0	0.295	0.095	0.044	0.097	0.113
11	10	2	12	11	1	0.272	0.094	0.044	0.095	0.111

Table I (Continued)

			4			0	0	0	0	0
		Trans	sitio	n		γ°SQ <sub>2</sub> -SQ <sub>2</sub>	$^{\gamma}$ so <sub>2</sub> - $^{N}$ 2	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> ~O <sub>2</sub>	YSO <sub>2</sub> -air	Υςο <sub>2</sub> -air
J'	K <sub>-1</sub>	K'	J"	K'' -1	K''	at 300°K	at 300 <sup>6</sup> K	at 300 <sup>8</sup> K	at 250°K	at 200°K
			11	11	1	0.271	0.094	0.044	0.095	0.110
11	11	1	12	12	0	0.244	0.093	0.043	0.094	0.108
12	0	12	13	1	13	0.413	0.127	0.055	0.129	0.152
			12	1	11	0.376	0.121	0.051	0.124	0.146
			11	1	11	0.406	0.127	0.055	0.130	0.153
12	1	11	13	2	12	0.383	0.116	0.051	0.119	0.141
			12	2	10	0.362	0.114	0.050	0.118	0.141
			11	2	10	0.382	0.116	0.050	0.119	0.142
12	2	10	13	3	11	0.398	0.114	0.051	0.115	0.137
			12	3	9	0.399	0.114	0.051	0.116	0.137
			11	3	9	0.401	0.114	0.051	0.116	0.137
12	3	9	13	4	10	0.426	0.110	0.051	0.112	0.131
			12	4	8	0.426	0.110	0.051	0.112	0.131
			11	4	8	0.425	0.111	0.051	0.111	0.131
12	4	8	13	5	9	0.424	0.106	0.050	0.107	0.125
			12	5	7	0.424	0.106	0.050	0.107	0.124
			11	5	7	0.422	0.106	0.050	0.106	0.124
12	5	7	13	6	8	0.398	0.101	0.049	0.103	0.120
			12	6	6	0.398	0.101	0.049	0.102	0.120
			11	6	6	0.396	0.101	0.049	0.102	0.120
12	6	6	13	7	7	0.372	0.098	0.047	0.100	0.117
			12	7	5	0.371	0.098	0.047	0.099	0.117
			11	7	5	0.370	0.098	0.047	0.100	0.117
12	7	5	13	8	6	0.348	0.097	0.046	0.098	0.116
			12	8	4	0.347	0.097	0.046	0.098	0.116
			11	8	4	0.346	0.097	0.046	0.098	0.116
12	8	4	13	9	5 3	0.319	0.096	0.045	0.098	0.115
			12	9	_	0.319	0.096	0.045	0.098	0.115
	_	_	11	9	3	0.318	0.096	0.045	0.098	0.116
12	9	3		10	4	0.295	0.095	0.044	0.097	0.113
			12	10	2	0.295	0.095	0.044	0.097	0.113
			11	10	2	0.297	0.095	0.044	0.096	0.113
12	10	2	13	11	3	0.270	0.094	0.044	0.095	0.112
			12	11	1	0.272	0.094	0.044	0.095	0.111
		_	11	11	1	0.271	0.094	0.044	0.095	0.111
12	11	1	13	12	2	0.246	0.093	0.043	0.094	0.109
	•	_	12	12	0	0.245	0.093	0.043	0.094	0.108
12	12	0	13	13	1	0.213	0.092	0.042	0.092	0.104
13	1.	13	14	2	12	0.397	0.122	0.053	0.124	0.146
			13	2	12	0.419	0.123	0.054	0.125	0.147
40	^	10	12	2	10	0.405	0.122	0.053	0.125	0.147
13	2	12	14	3	11	0.410	0.115	0.052	0.117	0.137
			13	3	11	0.421	0.115	0.052 0.052	0.116 0.116	0.137 0.137
13	3	11	12	3 4	9	0.431 0.433	0.115 0.110	0.052	0.111	0.137
13	J	TŢ	14 13	4	10 10	0.435	0.110	0.051	0.111	0.130
	٠		τɔ	4	ΤΩ	0.433	0.110	0.001	O.III	0.100

Table I (Continued)

-			Frans	itio	n	<del></del>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	Ϋ́SO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Υ°SO2-02	YSO <sub>2</sub> -air	Yso <sub>2</sub> -air
	J'	K <sub>-1</sub>	к <b>,</b>	J"	K"-1	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
•				12	4	8	0.435	0.110	0.051	0.111	0.130
	13	4	10	14	5	9	0.422	0.106	0.050	0.107	0.125
				13	5	9	0.424	0.106	0.050	0.107	0.125
	•			12	5	7	0.423	0.106	0.050	0.107	0.124
	13	5	9	14	6	8	0.395	0.102	0.049	0.103	0.121
				13	6	8	0.398	0.102	0.049	0.103	0.120
				12	6	6	0.398	0.101	0.049	0.102	0.120
	13	6	8	14	7	7	0.371	0.099	0.047	0.100	0.118
				13	7	7	0.373	0.099	0.047	0.100	0.117
				12	7	5	0.372	0.098	0.047	0.100	0.117
	13	7	7	14	8	6	0.348	0.097	0.046	0.098	0.116
				13	8	6	0.349	0.097	0.046	0.098	0.116
				12	8	4	0.348	0.097	0.046	0.098	0.116
	13	8	6	14	9	5	0.318	0.096	0.045	0.097	0.115
				13	9	5	0.320	0.096	0.045	0.097	0.115
				12	9	3	0.319	0.096	0.045	0.097	0.115
	13	9	5	14	10	4	0.295	0.095	0.044	0.097	0.113
				13	10	4	0.296	0.095	0.044	0.096	0.113
				12	10	2	0.296	0.095	0.044	0.096	0.113
	13	10	4	14	11	3	0.269	0.094	0.044	0.096	0.111
				13	11	3	0.270	0.094	0.044	0.095	0.112
				12	11	1	0.272	0.094	0.044	0.095	0.111
	13	11	3	14	12	2	0.244	0.093	0.043	0.094	0.109
				13	12	2	0.245	0.093	0.043	0.094	0.109
				12	12	0	0.245	0.093	0.043	0.094	0.109
	13	12	2	14	13	1	0.215	0.092	0.042	0.092	0.105
				13	13	1	0.214	0.092	0.042	0.092	0.104
	13	13	1	14	14	0	0.184	0.090	0.042	0.089	0.100 0.148
	14	0	14	15	1	15	0.431	0.126	0.055	0.127	0.143
				14	1	13	0.396	0.119	0.052	0.121 0.128	0.150
				13	1	13	0.425	0.127	0.055	0.128	0.138
	14	1	13	15	2	14	0.390	0.115	0.051		0.138
				14	2	12	0.358	0.113	0.049	0.115	0.139
				13	2	12	0.386	0.115	0.050	0.117	0.135
	14	2	12	15	3	13	0.388	0.112	0.050	0.114	0.135
				14	3	11	0.384	0.113	0.050	0.115	0.136
				13	3	11	0.391	0.113	0.050	0.115	0.130
	14	3	11	15	4	12	0.416	0.110	0.051	0.111	0.130
				14	4	10	0.417	0.110	0.051	0.111	
				13	4	10	0.419	0.110	0.051	0.111 0.107	0.130 0.125
	14	4	10	15	5	11	0.419	0.106	0.050		0.125
				14	5	9	0.420	0.106	0.050	0.107	0.125
		_	_	13	5	9	0.422	0.106	0.050	0.107 0.104	0.123
	14	5	9	15	6	10	0.393	0.102	0.049	0.104	0.121
				14	6	8	0.394	0.102	0.049	-	
				13	6	ŏ	0.390	0.102	V.U47	0.103	₩ • ±£±
				13	6	8	0.396	0.102	0.049	0.103	0.121

Table I (Continued)

	,, <del>,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,</del>						<del> </del>	<del></del>		
		Tran	sitio	n		Yso <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	YSO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	$^{\gamma}$ SO <sub>2</sub> -air	YSO <sub>2</sub> -air
J'	K'-1	$K_1^*$	J"	K"-1	$K_1^{ii}$	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
<del></del>		<del></del>								· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
14	6	8	15	7	9	0.369	0.099	0.047	0.101	0.119
			14	7	7	0.369	0:099	0.047	0.100	0.118
			13	7	7	0.371	0.099	0.047	0.100	0.118
14	7	7.	15	8	8	0.346	0.097	0.046	0.099	0.117
			14	8	6	0.347	0.097	0.046	0.099	0.116
			13	8	6	0.347	0.097	0.046	0.098	0.117
14	8	6	15	9	7	0.317	0.096	0.045	0.097	0.115
			14	9	5	0.318	0.096	0.045	0.097	0.115
			13	9	5	0.319	0.096	0.045	0.097	0.115
14	9	5	15	10	6	0.293	0.095	0.044	0.096	0.113
			14	10	4	0.294	0.095	0.044	0.097	0.113
			13	10	4	0.295	0.095	0.044	0.096	0.113
14	10	4	15	11	5	0.268	0.095	0.044	0.096	0.111
			14	11	3	0.269	0.094	0.044	0.096	0.111
			13	11	3	0.270	0.094	0.044	0.096	0.111
14	11	3	15	12	4	0.242	0.094	0.043	0.094	0.108
			14	12	2	0.243	0.094	0.043	0.094	0.108
			13	12	2	0.244	0.094	0.043	0.094	0.108
14	12	2	15	13	3	0.213	0.092	0.042	0.092	0.105
			14	13	1	0.214	0.092	0.042	0.092	0.105
			13	13	1	0.214	0.092	0.042	0.092	0.105
14	13	1	15	14	2	0.186	0.090	0.041	0.089	0.101
			14	14	0	0.185	0.090	0.041	0.089	0.101
14	14	0.	15	15	1	0.157	0.087	0.041	0.086	0.096
15	1	15	16	2	14	0.397	0.120	0.052	0.122	0.143
			15	2	14	0.427	0.122	0.054	0.123	0.144
			14	2	12	0.405	0.121	0.053	0.123	0.144
15	2	14	16	3	13	0.410	0.115	0.052	0.116	0.136
			15	. 3	13	0.411	0.114	0.051	0.115	0.135
			. 14	3	11	0.413	0.115	0.052	0.116	0,136
15	3	13	16	4	12	0.421	0.110	0.051	0.111	0,129
			15	4	12	0.421	0.110	0.051	0.110	0.129
			14	-4.	10	0.420	0.110	0.050	0.111	0.129
15	4	12	16	5	11	0.417	0.107	0.050	0.107	0.125
			15	5	11	0.418	0.106	0.050	0.107	0.125
			14	5	9	0.419	0.106	0.050	0.107	0.125
15	5	11	16	6	10	0.390	0.103	0.049	0.104	0.121
			15	6	10	0.391	0.102	0.048	0.104	0.121
			14	6	8	0.393	0.102	0.049	0.104	0.121
15	6	10	16	7	9	0.368	0.099	0.047	0.101	0.119
			15	7	9	0.368	0.099	0.047	0.101	0.119
			14	7	7	0.368	0.099	0.047	0.101	0.119
15	7	9	16	8	8	0.346	0.097	0.046	0.099	0.117
			15	8	8	0.345	0.097	0.046	0.099	0.117
			14	8	6	0.346	0.097	0.046	0.099	0.117
15	8	8	16	9	7	0.316	0.096	0.045	0.098	0.115

Table I (Continued)

		rans	ítio	n		Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	Ϋ́SO <sub>2</sub> -air	γ <sub>SO<sub>2</sub>-air</sub>
J'	K <sub>-1</sub>		J"	K11	K''	at 300°K	at 300°K	at 300 K	at 250°K	at 200°K
			15	9	7	0.316	0.096	0.045	0.098	0.115
		*	14	9	5	0.317	0.096	0.045	0.097	0.115
15	9	7	16	10	6	0.293	0.095	0.045	0.097	0.113
	•		15	10	6 .	0.293	0.095	0.044	0.096	0.113
			14	10	4	0.294	0.095	0.044	0.097	0.113
15	10	6	16	11	5	0.267	0.095	0.044	0.095	0.111
			15	11	5	0.268	0.095	0.044	0.095	0.111
			14	11	3	0.270	0.095	0.044	0.096	0.111
15	11	5	16	12	4	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
			15	12	4	0.241	0.094	0.043	0.094	0.108
			14	12	2	0.242	0.094	0.043	0.094	0.108
15	12	4	16	13	3	0.213	0.092	0.042	0.092	0.105
			15	13	3	0.212	0.092	0.042	0.092	0.105
			14	13	1	0.214	0.092	0.042	0.092	0.105
15	13	3	16	14	2	0.186	0.090	0.041	0.089	0.101
	,		15	14	2	0.186	0.090	0.041	0.089	0.101
			14	14	0	0.185	0.090	0.041	0.089	0.100
15	14	2	16	15	1	0.160	0.088	0.041	0.086	0.097
			15	15	1	0.159	0.088	0.041	0.086	0.096
15	15	1	16	16	0	0.134	0.086	0.040	0.083	0.092
16	0	16	17	1	17	0.448	0.122	0.054	0.123.	0.142
			16	1	15	0.413	0.116	0.051	0.117	0.137
			15	1	15	0.441	0.124	0.054	0.125	0.145
16	1	15	17.	2	16	0.403	0.114	0.050	0.115	0.135
			16	2	14	0.358	0.111	0.048	0.114	0.135
			15	2	14	0.397	0.114	0.050	0.116	0.136
16	2	14	17	• 3	15	0.378	0.111	0.049	0.113	0.133
			16	3	13	0.371	0.112	0.050	0.114	0.135
			15	3	13	0.380	0.112	0.049	0.114	0.134
16	3	13	17	4	14	0.414	0.110	0.050	0.111	0.130
			16	4	12	0.413	0.110	0.050	0.111	0.130
			15	4	12	0.413	0.110	0.050	0.111	0.130
16	4	12	17	5	13	0.418	0.106	0.050	0.107	0.126
			16	5	11	0.417	0,107	0.050	0.108	0.126
			15	5	11	0.418	0.106	0.050	0.108	0.125
16	5	1.1	17	6	12	0.391	0.103	0.049	0.104	0.122
			16	6	10	0.391	0.103	0.049	0.104	0.122
			15	6	10	0.391	0.102	0.049	0.104	0.122
16	6	10	17	7	11	0.369	0.100	0.047	0.101	0.119
			16		9	0.367	0.100	0.047	0.101	0.119
			15	7	9	0.367	0.100	0.047	0.101	0.119
16	7	9	17	8	10	0.349	0.098	0.046	0.099	0.117
			16	8	8	0.346	0.098	0.046	0.099	0.117
			15		8	0.345	0.098	0.046	0.099	0.117
16	8	8	17		9	0.318	0.096	0.045	0.098	0.115
			16	9	7	0.317	0.096	0.045	0.098	0.115

Table I (Continued)

				<del></del>				<del></del>	<del></del>	
		Tran	sitio	n		Υso <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	$\gamma_{SO_2-N_2}^{\circ}$	Yso <sub>2</sub> -o <sub>2</sub>	YSO <sub>2</sub> -air	Yso <sub>2</sub> -air
J'	K*	κ' <sub>1</sub>	J"	K" -1	K'' 1	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
,			15	9	7	0.317	0.096	0.045	0,098	0.115
16	9	7	17	10	8	0.295	0.095	0.045	0.097	0.114
			16	10	6	0.294	0.095	0.045	0.097	0.113
			15	10	6	0,294	0.095	0.044	0.096	0.113
16	10	6	17	11	7	0.267	0.095	0.044	0.096	0.111
			16	11	5	0.267	0.095	0.044	0.096	0.111
			15	11	5	0.267	0.095	0.044	0.096	0.111
16	11	5	17.		6	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
			16	12	4	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
			15	12	4	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
16	12	4	17	13	5	0.213	0.092	0.042	0.092	0.105
			16	13	3	0.213	0.092	0.042	0.092	0.105
			15	13	3	0.212	0.092	0.042	0.092	0.105
16	13	3	17	14	4	0.188	0.090	0.041	0.089	0.101
			16	14	2	0.187	0.090	0.041	0.089	0.101
			15	14	2	0.187	0.090	0.041	0.089	0.100
16	14	2	17	15	3	0.162	0.088	0.041	0.087	0.098
			16	15	1	0.161	0.088	0.041	0.086	0.097
			15	15	1	0.160	0.088	0.041	0.086	0.096
16	15	1	17	16	2	0.137	0.085	0.040	0.084	0.094
	_		16	16	0	0.136	0.085	0.040	0.083	0.093
17	1	17	18	2	16	0.401	0.118	0.052	0.119	0.139
			17	2	16	0.438	0.120	0.054	0.121	0.140
	_		16	2	14	0.407	0.119	0.052	0.121	0.140
17	2	16	18	3	15	0.411	0.114	0.051	0.115	0.135
			17	3	15	0.417	0.114	0.051	0.114	0.133
	_		16	3	13	0.415	0.114	0.051	0.115	0.135
17	3	15	18	4	14	0.418	0.109	0.050	0.110	0.129
			17	4	14	0.418	0.109	0.050	0.110	0.129
, <b>,</b> ,	,	٠,	16	4	12		0.109	0.050	0.110	0.128
17	4	14	18	5	13	0.418	0.107	0.050	0.108	0.126
			17	5	13	0.418	0.106	0.050	0.107	0.126
17	-		16	5	11	0.418	0.107	0.050	0.107	0.126
17	5	13	18	6	12	0.391	0.103	0.049	0.104	0.122
			17	6	12	0.391	0.103	0.049	0.104	0.122
17		10	16	6	10	0.391	0.103	0.049	0.104	0.122
17	6	12	18	7	11	0.369	0.100	0.048	0.101	0.119
			17	7	11	0.369	0.100	0.047	0.101	0.119
17	-		16	7	9	0.367	0.100	0.047	0.101	0.119
17	7	11	18	8	10	0.350	0.098	0.046	0.099	0.117
	•		17	8	10	0.349	0.098	0.046	0.099	0.117
17	0	10	16	8	8	0.347	0.098	0.046	0.099	0.117
17	8	10	18	9	9	0.322	0.096	0.045	0.098	0.115
			17	9	9	0.321	0.096	0.045	0.098	0.115
17	9	9	16	9	7	0.319	0.096	0.045	0.098	0.115
11	7	7	18	10	8	0.297	0.095	0.045	0.097	0.114

Table I (Continued)

<del></del>		Tran	sitic	n		Ϋ́αο	γ° <sub>SO2</sub> -N <sub>2</sub>	Ϋ́so <sub>2</sub> -o <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J <b>'</b>		K <sub>1</sub>	J"		K11	Ϋ́SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub> at 300°K	at $300^{\circ}$ K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
·····	<del></del>		17	10	8	0.296	0.095	0.045	0.097	0.114
			16		6	0.295	0.095	0.045	0.097	0.113
17	10	8	18	11	7	0.267	0.095	0.044	0.096	0.112
		•	17	11	7	0.267	0.095	0.044	0.096	0.112
			16	11	5	0.267	0.095	0.044	0.096	0.112
17	-11	7	18	12	6	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
		,	17	12	6	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
			16	12	4	0.240	0.094	0.043	0.094	0.108
17	12	6	18	13	5	0.214	0.092	.0.042	0.091	0.105
			17	13	5	0.214	0.092	0.042	0.091	0.105
			16	13	3	0.213	0.092	0.042	0.092	0.105
17	13	5	18	14	4	0.189	0.090	0.041	0.089	0.101
			17	14	4	0.189	0.090	0.041	0.089	0.100
			16	14	2	0.188	0.090	0.041	0.089	0.100
17	14	4	18	15	3	0.164	0.088	0.041	0.087	0.097
			17	15	3	0.163	0.088	0.041	0.087	0.098
			16	15	1	0.163	880:0	0.041	0.086	0.097
17	15	3	18	16	2	0.139	0.086	0.040	0.084	0.094
			17	16	2	0.138	0.086	0.040	0.084	0.094
	_		16	16	0	0.138	0.086	0.040	0.084	0.094
18	0	18	19	1	19	0.471	0.119	0.054	0.119	0.137
			18	1	17	0.432	0.114	0.050	0.114	0.132
4.0	_	4-	17	1	17	0.461	0.121	0.054	0.121	0.139
18	1	17	19	2	18	0.422	0.113	0.050	0.113	0.132
			18	2	16	0.367	0.110	0.048	0.112	0.131
10	_		17	2	16	0.414	0.114	0.050	0.114	0.133
18	2	16	19	3	17	0.366	0.109	0.048	0.110	0.130
			18	3	15	0.360	0.111	0.049	0.112	0.132
10	,	1 5	17	3	15	0.372	0.110	0.049	0.112	0.131
18	3	15	19 18	4 4	16 14	0.410	0.109	0.050	0.111	0.130
			17			0.411	0.110	0.050	0.111	0.130
18	4	14	19	4	14 15	0.410 0.418	0.110 0.107	0.050 0.050	0.111 0.108	0.130 0.126
TO	. 4	74	18	5 5	13	0.418	0.107	0.050	0.108	0.126
			17	5	13	0.419	0.106	0.050	0.108	0.126
18	5	13	19	6	14	0.392	0.103	0.049	0.105	0.122
10	,	1.0	18	6	12	0.392	0.103	0.049	0.104	0.122
			17	6	12	0.392	0.103	0.049	0.104	0.122
18	6	12	19	7	13	0.369	0.101	0.048	0.102	0.120
~~	•		18	7	11	0.369	0.100	0.048	0.101	0.119
			17	7	11	0.369	0.100	0.047	0.101	0.119
18	7	11	19	8	12	0.352	0.098	0.046	0.099	0.117
	•		18	8	10	0.351	0.098	0.046	0.099	0.117
			17	8	10	0.350	0.098	0.046	0.099	0.117
18	8	10	19	9	11	0.324	0.096	0.045	0.098	0.115
			18	9	9	0.323	0.096	0.045	0.098	0.115

Table I (Continued)

<del>,</del>	<del>(114</del>	Trans	itio	n	<del>,,</del>	γ°so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	γ <sub>SO2</sub> -0 <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J¹	K†	K'	J"	K"-1	K"	at 300°K	at 300 K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			17	9	9	0.322	0.096	0.045	0.098	0.115
18	9	9	19	10	10	0.300	0.095	0.045	0.097	0.114
			18	10	8	0.298	0.095	0.045	0.097	0.114
			17	10	8	0.298	0.095	0.045	0.097	0.114
18	10	8	19	11	9	0.269	0.095	0.044	0.096	0.112
			18	11	7	0.268	0.095	0.044	0.096	0.112
			17	11	7	0.268	0.095	0.044	0.096	0.112
18	11	7	19	12	8	0.240	0.093	0.043	0.094	0.109
			18	12	6	0.240	0.094	0.043	0.094	0.109
			17	12	6	0.240	0.094	0.043	0.094	0.109
18	12	. 6	19	13	7	0.215	0.092	0.042	0.092	0.105
			18	13	5	0.215	0.092	0.042	0.092	0.105
			17	13	5	0.214	0.092	0.042	0.092	0.105
18	13	5	19	14	6	0.190	0.090	0.042	0.089	0.101
			18	14	4	0.189	0.090	0.042	0.089	0.101
		*	17	14	4	0.189	0.090	0.042	0.089	0.101
18	14	4	19	15	5	0.166	0.089	0.041	0.087	0.098
			18	15	3	0.165	0.088	0.041	0.087	0.097
			17	15	3	0.164	0.088	0.041	0.087	0.098
18	15	. 3	19	16	4	0.141	0.086	0.040	0.085	0.094
			18	16	2	0.140	0.086	0.040	0.084	0.094
			17	16	2	0.140	0.086	0.040	0.084	0.094
19	1	19	20	2	18	0.412	0.115	0.051	0.116	0.135
			19	2	18	0.453	0.118	0.054	0.118	0.137
			18	2	16	0.413	0.117	0.051	0.117	0.136
19	2	18	20	3	17	0.416	0.113	0.051	0.114	0.133
			19	3	17	0.420	0.112	0.051	0.112	0.131
			18	3	15	0.420	0.113	0.051	0.114	0.133
19	3	17	20	4	16	0.410	0.108	0.049	0.109	0.127
			19	4	16	0.413	0.108	0.050	0.109	0.127
			18	4	14	0.413	0.108	0.050	0.109	0.127
19	4	16	20	5	15	0.415	0.107	0.050	0.108	0.126
			19	5	15	0.417	0.106	0.050	0.108	0.126
			18	5	13	0.418	0.106	0.050	0.107	0.126
19	5	15	20	6	14	0.389	0.103	0.049	0.105	0.123
			19	6	14	0.391	0.103	0.049	0.105	0.123
			18	6	12	0.391	0.103	0.049	0.104	0.122
19	6	14	20	7	13	0.367	0.101	0.048	0.102	0.120
			19	7	13	0.369	0.101	0.048	0.102	0.120
10	-	٠.	18	7	11	0.369	0.101	0.047	0.102	0.120 0.117
19	7	13	20	8	12	0.351	0.099	0.046	0.099 0.099	0.117
			19	8	12	0.352	0.099	0.046		0.117
10		10	18	8	10	0.351	0.098	0.046	0.099 0.098	0.117
19	8	12	20	9	11	0.324	0.097	0.045 0.045	0.098	0.115
			19	9	11	0.325	0.097	0.045	0.098	0.115
			18	. 9	9	0.324	0.097	0.043	0.030	0.113

Table I (Continued)

<del></del>	·	Trans	itio	n		Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	γ <sub>SO2</sub> -0 <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -air	γς0 <sub>2</sub> -air
J'	K <b></b> †	K * 1	J"	K"-1	K**	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
19	9	11	20	10	10	0.300 0.301	0.096 0.095	0.045	0.097 0.097	0.114 0.114
			19 18	10 10	10 8	0.301	0.095	0.045	0.097	0.114
19	10	10	20	11	9	0.271	0.095	0.044	0.096	0.112
13	10	10	19	11	9	0.271	0.095	0.044	0.096	0.112
			18	11	7	0.270	0.095	0.044	0.096	0.112
19	11	9	20	12	8	0.241	0.093	0.043	0.094	0.109
1.7			19	12	8	0.241	0.093	0.043	0.094	0.109
			18	12	6	0.241	0.094	0.043	0.094	0.109
19	12	8	20	1.3	7	0.217	0.092	0.042	0.092	0.105
			19	13	7	0.216	0.092	0.042	0.092	0.105
			18	13	5	0.216	0.092	0.042	0.092	0.105
19	13	7	20	14	6	0.191	0.090	0.042	0.090	0.101
			19	14	6	0.191	0.090	0.042	0.089	0.101
			18	14	4	0.190	0.090	0.042	0.089	0.101
19	14	6	20	15	5	0.167	0.088	0.041	0.087	0.098
			19	15	5	0.166	0.089	0.041	0.087	0.098
		•	18	15	3	0.166	0.089	0.041	0.087	0.098
19	15	5	20	16	4	0.143	0.086	0.040	0.084	0.094
			19	16	4	0.142	0.086	0.040	0.084	0.094
			18	16	2	0.142	0.086	0.040	0.084	0.094
20	0	20	21	1	21	0.492	0.118	0.054	0.117 0.113	0.135 0.131
			20	1	19	0.441	0.113	0.051	0.113	0.136
	_		19	1	19	0.470	0.119	0.054 0.051	0.112	0.130
20	1	19	21	2	20	0.432	0.112 0.108	0.031	0.109	0.129
			20	2	18	0.373 0.425	0.108	0.051	0.113	0.131
0.0	_	10	19	2 3	18 19	0.360	0.112	0.047	0.113	0.127
20	2	18	21 20	3	17	0.353	0.100	0.048	0.111	0.131
			19	3	17	0.365	0.108	0.048	0.109	0.128
20	3	17	21	4	18	0.405	0.109	0.050	0.111	0.130
20	J	Τ,	20	4	16	0.404	0.109	0.049	0.111	0.130
			19	4	16	0.406	0.109	0.050	0.110	0.130
20	4	16	21	5	17	0.414	0.107	0.049	0.108	0.126
20	7		20	5	15	0.414	0.107	0.049	0.108	0.126
•			19	5	15	0.416	0.107	0.049	0.108	0.126
20	5	15	21	6	16	0.387	0.104	0.049	0.105	0.123
			20	6	14	0.388	0.104	0.049	0.105	0.123
			19	6	14	0.390	0.104	0.049	0.105	0.123
20	6	14	21	7	15	0.364	0.101	0.048	0.103	0.121
			20	7	13	0.365	0.101	0.048	0.103	0.120
			19	7	13	0.366	0.101	0.048	0.102	0.120
20	7	13	21	8	14	0.349	0.099	0.047	0.100	0.117
			20	8	12	0.349	0.099	0.047	0.100	0.117
			19	8	12	0.350	0.099	0.046	0.100	0.117
20	8	12	21	9	13	0.325	0.097	0.045	0.098	0.115

Table I (Continued)

		Tran	sitio	n		γ°so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	YSO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -air	Yso <sub>2</sub> -air
J'	K'-1	K i	J"	K"-1	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			20	9	11	0.324	0.097	0.045	0.098	0.115
			19	9	11	0.325	0.097	0.045	0.098	0.115
20	9	11	21	10	12	0.299	0.096	0.045	0.097	0.114
			20	10	10	0.299	0.096	0.045	0.097	0.114
			19	10	10	0.300	0.096	0.045	0.097	0.114
20	10	10	21	11	11	0.270	0.095	0.044	0.096	0.112
			20	11	9	0.270	0.095	0.044	0.096	0.112
			19	11	9	0.270	0.095	0.044	0.096	0.112
20	11	9	21	12	10	0.241	0.093	0.043	0.094	0.109
			20	12	8	0.240	0.093	0.043	0.094	0.109
			19	12	8	0.240	0.093	0.043	0.094	0.109
20	12	8	21	13	9	0.218	0.092	0.042	0.092	0.106
		,	20	13	7	0.217	0.092	0.042	0.092	0.105
			19	13	7	0.217	0.092	0.042	0.092	0.105
20	13	7	21	14	8	0.192	0.090	0.041	0.090	0.102
			20	14	6	0.192	0.090	0.042	0.090	0.101
			19	14	6	0.191	0.090	0.042	0.089	0.101
20	14	6	21	15	7	0.168	0.088	0.041	0.088	0.099
			20	15	5	0.168	0.088	0.041	0.087	0.098
			19	15	5	0.167	0.089 .	0.041	0.087	0.098
20	15	5	21	16	6	0.145	0.086	0.040	0.084	0.095
			20	16	4	0.144	0.086	0.040	0.084	0.095
			19	16	4	0.143	0.086	0.040	0.084	0.095
21	1	21	. 20	2	18	0.440	0.114	0.052	0.115	0.134
21	2	20	20	3	17	0.424	0.112	0.051	0.113	0.132
21	3	19	20	4	16	0.405	0.107	0.049	0.107	0.125
21	4	18	20	5	15	0.414	0.107	0.050	0.108	0.126
21	5	17	20	6 -	14	0.386	0.104	0.049	0.105	0.123
21	6	16	20	7	13	0.364	0.101	0.048	0.103	0.121
21	7	15	20	8	12	0.349	0.099	0.047	0.100	0.118
21	8	14	20	9	11	0.324	0.097	0.045	0.098	0.115
21	9	13	20	10	10	0.299	0.096	0.045	0.097	0.114
21	10	12	20	11	9	0.271	0.095	0.044	0.096	0.112
21	11	11	20	12	8	0.240	0.093	0.043	0.094	0.109
21	12	10	20	13	7	0.218	0.092	0.042	0.092	0.105
21	13	9	20	14	6	0.193	0.090	0.042	0.090	0.102
21	14	8	20	15	5	0.169	0.088	0.041	0.088	0.099

Table II  $SO_2-SO_2,\ SO_2-N_2,\ and\ SO_2-O_2\ Collision\ Broadened\ Linewidths$  in Type A Bands at 300°K. Air-broadened Linewidths are given at 250°K and 200°K. Units of  $\gamma^\circ$  are cm<sup>-1</sup> per atmosphere.

	;	Crane	sitio	n		γ°so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	$\gamma_{SO_2-N_2}^{\circ}$	Yso <sub>2</sub> -0 <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -air	YSO2-air
J'	K*-1	K 1	J"	K"-1	K'' 1	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
0	0	0	1	0	1	0.577	0.117	0.051	0.119	0.143
1	1	1	2	1	2	0.471	0.117	0.051	0.120	0.144
			1	1	0	0.510	0.117	0.051	0.119	0.144
2	0	2	3	0	3	0.524	0.117	0.051	0.121	0.146
			1	0	1	0.560	0.117	0.051	0.120	0.144
2	1	1	3	1	2	0.487	0.117	0.051	0.121	0.146
			2	1	2	0,514	0.117	0.051	0.120	0.144
			1	1	0	0.501	0.117	0.051	0.120	0.144
2	2	0	3	2	1	0.393	0.117	0.051	0.120	0.145
			2	2	1	0.409	0.117	0.051	0.120	0.144
3	1	3	4	1	4	0.475	0.118	0.051	0.122	0.147
			3	1	2	0.485	0.118	0.051	0.121	0.146
			2	1	2	0.507	0.117	0.051	0.120	0.145
3	2	2	4	2	3	0.430	0.118	0.051	0,121	0.147
_		_	3	2	1	0.447	0.117	0.051	0.121	0.146
	•		2	2	1	0.438	0.117	0.051	0.120	0.145
3	3	1	4	3	2	0.341	0.117	0.051	0.121 .	0.145
•	•	_	3	3	0	0.350	0.117	0.051	0.120	0.144
4	0	4	5	0	5	0.456	0.120	0.051	0.124	0.151
•	•	•	3	0	3	0.484	0.118	0.051	0.122	0.148
4	1	3	5	1	4	0.445	0.120	0.051	0.124	0.152
-1	***	-	4	1	4	0.458	0.119	0.051	0.122	0.149
			3	1	2	0.469	0.119	0.051	0.122	0.148
4	2	2	5	2	3	0.427	0.120	0.051	0.123	0.150
7		_	4	2	3	0.437	0.118	0.051	0.122	0.148
			3	2	ī	0.447	0.118	0.051	0.121	0.147
4	3	1	5	3	2	0.386	0.119	0.051	0.122	0.149
7	7	_	4	3	2	0.395	0.118	0.051	0.121	0.146
			3	3	ō	0.389	0.117	0.051	0.121	0.145
4	4	0	5	4	1	0.311	0.118	0.051	0.121	0.146
-1	7	•	4	4	1	0.315	0.117	0.051	0.120	0.144
5	1	5	6	1	6	0.438	0.121	0.051	0.126	0.154
,	_	,	5	1	4	0.441	0.121	0.051	0.125	0.154
			4	1	4	0.455	0.119	0.051	0.123	0.150
5	2	4	6	2	5	0.422	0.122	0.051	0.126	0.153
ر	2	4	5	. 2	3	0.428	0.121	0.051	0.124	0.153
			4	2	3	0.426	0.121	0.051	0.123	0.150
5	3	3	6	3	4	0.398	0.119	0.051	0.125	0.152
)	3	3	5	3	2	0.404	0.121	0.051	0.124	0.151
			3 4	3	2	0.404	0.120	0.051	0.124	0.149
-	,	0					0.119	0.051	0.124	0.150
5	4	2	6 5	4 4	3 1	0.360 0.365	0.120	0.051	0.124	0.148

Table II (Continued)

		Tran	sitio	n		γso <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	γ°0 <sub>2</sub> -0 <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J'	K-1		J"	K"-1	<b>K</b> <sup>11</sup>	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			4	4	1	0.359	0.118	0.051	0.121	0.146
5	5	- 1	6	5	2	0.293	0.119	0.051	0.122	0.147
_			5	5	0	0.296	0.117	0.051	0.120	0.145
6	0	6	7	0	7	0.433	0.125	0.052	0.129	0.155
			5	0	5	0.440	0.122	0.051	0.127	0.155
6	1	5	7	1	6	0.431	0.126	0.052	0.129	0.152
			6	1	6	0.432	0.123	0.051	0.128	0.155
			5	1.	4	0.435	0.123	0.051	0.127	0.154
6	2	4	7	2	5	0.422	0.124	0.052	0.128	0.152
			6	2	5	0.423	0.123	0.051	0.128	0.153
			5	2	3	0.428	0.122	0.051	0.126	0.153
· 6	3	3	7	3	4	0.405	0.124	0.051	0.127	0.152
			6	3	4	0.407	0.122	0.051	0.127	0.153
_		_	5	3	2	0.411	0.121	0.051	0.125	0.152
6	4	2	7	4	3	0.381	0.122	0.051	0.126	0.151
			6	4	3	0.383	0.121	0.051	0.125	0.151
,	_		5	4	1	0.385	0.120	0.051	0.124	0.150
6	5	1	7	5 5	2 2	0.343	0.121	0.051	0.124 0.123	0.149 0.148
			5	5 5	0	0.346 0.341	0.120 0.119	0.051 0.051	0.123	0.148
6	6	. 0	э 7	6	1	0.283	0.119	0.051	0.122	0.146
O	O	. 0	6	6	1	0.283	0.119	0.051	0.121	0.145
7	1	7	8	1	8	0.431	0.127	0.052	0.129	0.153
′		•	7	1	6	0.430	0.127	0.052	0.129	0.153
			6	î	6	0.432	0.124	0.051	0.129	0.155
7	2	6	8	2	7	0.427	0.126	0.052	0.128	0.152
•	_	•	7	2	5	0.424	0.126	0.052	0.128	0.152
			6	2	5	0.426	0.124	0.051	0.128	0.153
7	3	5	8	3	6	0.415	0.125	0.052	0.127	0.151
	_	_	7	3	4	0.412	0.125	0.052	0.128	0.152
			6	. 3	4	0.414	0.124	0.051	0.127	0.152
7	4	4	8	4	5	0.398	0.124	0.052	0.126	0.150
			7	4.	3	0.396	0.124	0.051	0.127	0.150
			6	4	3	0.397	0.122	0.051	0.126	0.151
7	5	3	8	5	4	0.372	0.123	0.051	0.125	0.149
			7	5	2	0.372	0.122	0.051	0.125	0.149
			6	5	2	0.370	0.121	0.051	0.124	0.149
7	6	2	8	6	3	0.335	0.121	0.051	0.123	0.147
			7	6	1	0,335	0.120	0.051	0.123	0.147
_	_		6	6	1	0.329	0.119	0.051	0.122	0.146
7	7	1	8	7	2	0.278	0.119	0.051	0.121	0.145
^	_	_	7	7	0	0.275	0.118	0.051	0.121	0.144
8	0	8	9	0	9	0.442	0.127	0.052	0.127	0.151
0	-		7	0	7	0.435	0.127	0.052	0.129	0.152
8	1	7	9	1	. 8	0.447	0.124	0.053	0.126 0.127	0.151 0.151
			8 7	1	8 6	0.436 0.436	0.127 0,127	0.052 0.052	0.127	0.151
			,	T	Ö	0.430	V . 14/	0.052	U . J. & /	U s ILUIL

Table II (Continued)

Transition  J' K' K' J" K" A" AT	O.126 O.126 O.126 O.126 O.127 O.127 O.127 O.125 O.126 O.125	°SO <sub>2</sub> -air at 200°K 0.151 0.151 0.151 0.150 0.151 0.151
8       2       7       0.433       0.126       0.052         7       2       5       0.430       0.126       0.052         8       3       6       0.429       0.123       0.052         8       3       6       0.424       0.124       0.052         7       3       4       0.421       0.125       0.052         8       4       9       4       5       0.415       0.123       0.052         8       4       5       0.410       0.123       0.052         8       4       5       0.408       0.124       0.052         8       5       3       9       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.392       0.122       0.052         7       5       2       0.389       0.123       0.051         8       6       2       9       6       3       0.369       0.122       0.052         8       6       3       0.366       0.122       0.051         8	0.126 0.126 0.126 0.127 0.127 0.125 0.126 0.126	0.151 0.151 0.150 0.151 0.151
8       4       4       9       4       5       0.415       0.123       0.052         8       4       5       0.410       0.123       0.052         7       4       3       0.408       0.124       0.052         8       5       3       9       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.392       0.122       0.052         7       5       2       0.389       0.123       0.051         8       6       2       9       6       3       0.369       0.122       0.052         8       6       3       0.369       0.122       0.051         7       6       1       0.362       0.121       0.051         8       7       1       9       7       2       0.332       0.121       0.051         8       7       7       0       0.322       0.119       0.051         8       8       0       9       8       1       0.277       0.118       0.051         8       8       1       0.271       0.118       0.051	0.126 0.126 0.127 0.127 0.125 0.126 0.126	0.151 0.150 0.151 0.151
8       4       4       9       4       5       0.415       0.123       0.052         8       4       5       0.410       0.123       0.052         7       4       3       0.408       0.124       0.052         8       5       3       9       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.392       0.122       0.052         7       5       2       0.389       0.123       0.051         8       6       2       9       6       3       0.369       0.122       0.052         8       6       3       0.369       0.122       0.051         7       6       1       0.362       0.121       0.051         8       7       1       9       7       2       0.332       0.121       0.051         8       7       7       0       0.322       0.119       0.051         8       8       0       9       8       1       0.277       0.118       0.051         8       8       1       0.271       0.118       0.051	0.126 0.127 0.127 0.125 0.126 0.126	0.150 0.151 0.151
8       4       4       9       4       5       0.415       0.123       0.052         8       4       5       0.410       0.123       0.052         7       4       3       0.408       0.124       0.052         8       5       3       9       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.392       0.122       0.052         7       5       2       0.389       0.123       0.051         8       6       2       9       6       3       0.369       0.122       0.052         8       6       3       0.369       0.122       0.051         7       6       1       0.362       0.121       0.051         8       7       1       9       7       2       0.332       0.121       0.051         8       7       7       0       0.322       0.119       0.051         8       8       0       9       8       1       0.277       0.118       0.051         8       8       1       0.271       0.118       0.051	0.127 0.127 0.125 0.126 0.126	0.151 0.151
8       4       4       9       4       5       0.415       0.123       0.052         8       4       5       0.410       0.123       0.052         7       4       3       0.408       0.124       0.052         8       5       3       9       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.392       0.122       0.052         7       5       2       0.389       0.123       0.051         8       6       2       9       6       3       0.369       0.122       0.052         8       6       3       0.369       0.122       0.051         7       6       1       0.362       0.121       0.051         8       7       1       9       7       2       0.332       0.121       0.051         8       7       7       0       0.322       0.119       0.051         8       8       0       9       8       1       0.277       0.118       0.051         8       8       1       0.271       0.118       0.051	0.127 0.125 0.126 0.126	0.151
8       4       4       9       4       5       0.415       0.123       0.052         8       4       5       0.410       0.123       0.052         7       4       3       0.408       0.124       0.052         8       5       3       9       5       4       0.396       0.123       0.052         8       5       4       0.392       0.122       0.052         7       5       2       0.389       0.123       0.051         8       6       2       9       6       3       0.369       0.122       0.052         8       6       3       0.369       0.122       0.051         7       6       1       0.362       0.121       0.051         8       7       1       9       7       2       0.332       0.121       0.051         8       7       7       0       0.322       0.119       0.051         8       8       0       9       8       1       0.277       0.118       0.051         8       8       1       0.271       0.118       0.051	0.125 0.126 0.126	
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.126 0.126	
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.126	0.150
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051		0.150
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.125	0.150
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051		0.149
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.125	0.149
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.125	0.149
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.124	0.148
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.124	0.147
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.123	0.147
7 7 0 0.322 0.119 0.051 8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.122	0.146
8 8 0 9 8 1 0.277 0.118 0.051 8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.122	0.146
8 8 1 0.271 0.118 0.051	0.121	0.145
	0.121	0.145
0 1 0 10 1 10 0 660 0 106 0 000	0.120	0.144
	0.126	0.151
9 1 8 0.448 0.124 0.053	0.126	0.151
8 1 8 0.438 0.127 0.052	0.127	0.151
9 2 8 10 2 9 0.452 0.124 0.053	0.126	0.150
9 1 8 0.448 0.124 0.053 8 1 8 0.438 0.127 0.052 9 2 8 10 2 9 0.452 0.124 0.053 9 2 7 0.447 0.124 0.053 8 2 7 0.440 0.126 0.052 9 3 7 10 3 8 0.446 0.123 0.053 9 3 6 0.438 0.122 0.053 8 3 6 0.434 0.123 0.052 9 4 6 10 4 7 0.434 0.123 0.053 9 4 5 0.428 0.122 0.053	0.126	0.150
8 2 7 0.440 0.126 0.052	0.126	0.151
9 3 7 10 3 8 0.446 0.123 0.053	0.125	0.150
9 3 6 0.438 0.122 0.053	0.125	0.150
8 3 6 0.434 0.123 0.052	0.126	0.150
9 4 6 10 4 7 0.434 0.123 0.053	0.125	0.149
	0.125	0.150
8 4 5 0.423 0.123 0.052	0.125	0.150
9 5 5 10 5 6 0.419 0.122 0.053	0.124	0.149
9 5 5 10 5 6 0.419 0.122 0.053 9 5 4 0.413 0.122 0.052 8 5 4 0.408 0.123 0.052	0.124	0.149
8 5 4 0.408 0.123 0.052	0.125	0.149
9 6 4 10 6 5 0.398 0.121 0.052	0.124	0.148
9 6 3 0.393 0.121 0.052	0.123	0.148
8 6 3 0.388 0.122 0.052	0.124	0.148
9 7 3 10 7 4 0.370 0.120 0.052	0.123	0.147
9 7 2 0.365 0.121 0.052	0.122	0.147
8 7 2 0.360 0.121 0.051	0.122	0.146
8       5       4       0.408       0.123       0.052         9       6       4       10       6       5       0.398       0.121       0.052         9       6       3       0.393       0.121       0.052         8       6       3       0.388       0.122       0.052         9       7       3       10       7       4       0.370       0.120       0.052         9       7       2       0.365       0.121       0.052         8       7       2       0.360       0.121       0.051         9       8       2       10       8       3       0.333       0.119       0.052         9       8       1       0.327       0.119       0.051	0.122	0.146
9 8 1 0.327 0.119 0.051	0.121	0.145
8 8 1 0.319 0.118 0.051		A 1/F
9 9 1 10 9 2 0.278 0.118 0.051	0.121	0.145
9 9 0 0.269 0.117 0.051	0.121	0.144
10 0 10 11 0 11 0.467 0.123 0.054		

Table II (Continued)

	1	Trans	sitio	n	· <del></del>	Yso <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	Y <sub>SO<sub>2</sub>-N<sub>2</sub></sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -air	γ° SO <sub>2</sub> -air
J'	K'-1	Κ <b>'</b>	J"	K"	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			9	0	9	0.454	0.124	0.053	0.126	0.150
10	1	9	11	ì	10	0.478	0.123	0.054	0.125	0.148
	_	•	10	1	10	0.462	0.123	0.054	0.126	0.150
			9	1	8	0.462	0.123	0.054	0.126	0.150
10	2	8	11	2	9	0.476	0.123	0.054	0.125	0.148
			10	2	9	0.463	0.123	0.054	0.126	0.149
			9	2	7	0.458	0.124	0.053	0.126	0.150
10	3	7	11	3	8	0.465	0.123	0.054	0.125	0.148
			10	3	8	0.456	0.123	0.053	0.125	0.149
			9	3	6	0.449	0.123	0.053	0.125	0.150
10	4	6	11	4	7	0.455	0.122	0.054	0.125	0.148
			10	4	7	0.447	0.122	0.053	0.125	0.149
			9	4	5	0.440	0.123	0.053	0.125	0.149
10	5	5	11	5	6	0.442	0.122	0.053	0.124	0.148
			10	5	6	0.434	0.122	0.053	0.125	0.148
			9	5	4	0.428	0.122	0.053	0.124	0.149
10	6	4	11	6	5	0.425	0.121	0.053	0.124	0.147
			10	6	5	0.418	0.121	0.053	0.124	0.148
			9	6	3	0.412	0.121	0.052	0.124	0.148
10	7	3	11	7	4	0.403	0.121	0.053	0.123	0.147
			10	. 7	4	0.396	0.120	0.052	0.123	0.147
			9	7	2	0.390	0.120	0.052	0.123	0.147
10	8	2	11	8	3	0.374	0.120	0.052	0.122	0.146
			10	8	3	0.367	0.119	0.052	0.122	0.146
	_	_	9	8	1	0.360	0.119	0.052	0.122	0.146
10	9	1	11	9	2	0.336	0.119	0.052	0.121	0.145
			10	9	2	0.328	0.118	0.051	0.121	0.145
		_	9	9	0	0.318	0.118	0.051	0.121	0.144
10	10	0	11	10	1	0.281	0.118	0.051	0.120	0.144
			10	10	1	0.268	0.117	0.051	0.120	0.144
11	1	11	12	1	12	0.480	0.123	0.054	0.126	0.148
			11	1	10	0.480	0.123	0.054	0.125	0.148
	_		10	1	10	0.464	0.123	0.054	0.126	0.150
11	2	10	12	2	11	0.488	0.123	0.054	0.125	0.148
			11	2	9	0.482	0.123	0.054	0.125	0.148
	^	^	10	2	9	0.471	0.123	0.054	0.125	0.149
11	3	9	12	3	10	0.484	0.123	0.054	0.125	0.147 0.148
			11	3	8	0.475	0.123	0.054	0.125 0.125	0.148
11	,	0	10	3	8	0.467	0.123	0.054	0.123	0.148
11	4	8	12	4	9 7	0.476	0.122	0.054	0.124	0.147
			11	4		0.467	0.123	0.054	0.125	0.148
11	5	-7	10	4	7	0.459	0.122 0.122	0.054 0.054	0.125	0.148
T.T.	)	7	12 11	5 5	8 6	0.465	0.122	0.054	0.124	0.147
			10	5 5	6	0.456 0.449	0.122	0.054	0.124	0.147
11	6	6	10	6	7	0.449	0.122	0.053	0.124	0.146
11	0	0	11	6	5	0.431	0.122	0.053	0.124	0.147
			77	U	ر	U + 443	0.122	0.055	O . TET	V 5 4 7 7

Table II (Continued)

		Trans	sitio	n	, ,	γ°so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -0 <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air	Ϋ́SO <sub>2</sub> -air
J'	K'-1	K¹	J"	K"	K''	at 300°K	at 300 K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
-			10	6	5	0.435	0.121	0.053	0.124	0.147
11	7	5	12	7	6	0.433	0.121	0.053	0.123	0.146
			11	7	4	0.425	0.121	0.053	0.123	0.146
			10	7	4	0.418	0.121	0.053	0.123	0.147
11	8	4	12	8	5	0.410	0.120	0.053	0.123	0.146
			11	8	3	0.402	0.120	0.053	0.122	0.146
			10	8	3	0.394	0.120	0.052	0.122	0.146
11	9	3	12	9	4	0.379	0.120	0.052	0.122	0.145
			11	9	2	0.372	0.119	0.052	0.122	0.145
			10	9	2	0.363	0.119	0.052	0.121	0.145
11	10	2	12	10	3	0.340	0.119	0.052	0.121	0.144
			11	10	1	0.330	0.118	0.052	0.121	0.144
			10	10	1	0.318	0.118	0.051	0.120	0.144
11	11	1	12	11	2	0.285	0.118	0.051	0.120	0.144
			11	11	0	0.268	0.117	0.051	0.120	0.143
12	0	12	13	0	13	0.500	0.122	0.054	0.124	0.147
			11	0	11	0.483	0.123	0.054	0.125	0.148
12	1	11	13	1	12	0.516	0.122	0.053	0.124	0.145
			12	1	12	0.497	0.123	0.054	0.125	0.147
	_		11	1	10	0.497	0.123	0.054	0.125	0.147 0.145
12	2	10	13	2	11	0.515	0.122	0.053	0.123 0.124	0.147
			12	2	11	0.501	0.122	0.054 0.054	0.124	0.147
		^	11	2	9	0.496	0.123	0.053	0.124	0.145
12	3	9		3	10	0.507	0.122 0.122	0.054	0.124	0.146
			12	3	10	0.496 0.488	0.123	0.054	0.125	0.147
7.0	,	8	11	3 4	8 9	0.498	0.123	0.053	0.124	0.145
12	4	0	13 12	4	9	0.488	0.122	0.053	0.124	0.146
			11	4	7	0.480	0.122	0.054	0.124	0.147
12	5	7	13	5	8	0.489	0.122	0.053	0.123	0.145
12	ر	′	12	5	8	0.479	0.122	0.053	0.124	0.146
			11	5	6	0.471	0.122	0.054	0.124	0.147
12	6	6	13	6	7	0.476	0.121	0.053	0.123	0.145
14	Ū	·	12	6	7	0.467	0.122	0.053	0.124	0.146
			11	6	5	0.459	0.122	0.053	0.124	0.146
12	7	5	13	7	6	0.460	0.121	0.053	0.123	0.145
	•	_	12	7	6	0.452	0.121	0.053	0.123	0.146
			11	7	4	0.444	0.121	0.053	0.123	0.146
12	8	4	13	8	5	0.441	0.120	0.052	0,122	0.145
	_	•	12	8	5	0.432	0.120	0.053	0.123	0.145
			11	8	3	0.424	0.120	0.053	0.123	0.146
12	9	3	. 13	9	4	0.417	0.120	0.052	0.122	0.145
	-	-	12	9	4	0.408	0.120	0.052	0.122	0.145
			11	9	2	0.399	0.120	0.052	0.122	0.145
12	10	2	13	10	3	0.386	0.119	0.052	0.121	0.144
			12	10	3		0.119	0.052	0.121	0.145
			11	10	1	0.366	0.119	0.052	0.121	0.144

Table II (Continued)

	Transition					$^{\circ}_{so_2-so_2}$	Ϋ́SO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	$^{\circ}_{so_2-o_2}$	$^{\gamma}^{\circ}_{\mathrm{SO}_{2}}$ -air	γ° SO <sub>2</sub> -air
J'	K*-1	$K_1^{\bullet}$	J"	K"-1	K <sub>1</sub> <sup>11</sup>	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
12	11	1	13	11	2	0.346	0.118	0.051	0.121	0.144
			12	11	2	0.333	0.118	0.051	0.121	0.144
			11	11	0	0.320	0.118	0.051	0.120	0.144
12	12	. 0	13	12	1	0.290	0.117	0.051	0.120	0.143
			12	12	1	0.270	0.117	0.051	0.120	0.143
13	1	13	14	1	14	0.515	0.122	0.053	0.124	0.145
			13	1	12	0.516	0.122	0.053	0.124	0.145
			12	1	12	0.498	0.123	0.054	0.125	0.147
13	2	12	14	2	13	0.525	0.121	0.053	0.123	0.144
			13	2	11	0.520	0.122	0.053	0.123	0.144
			12	2 ·	11	0.507	0.122	0.053	0.124	0.146
13	3	11	14	3	12	0.525	0.121	0.053	0.122	0.143
	_	_	13	3	10	0.516	0.122	0.053	0.123	0.144
			12	3	10	0.507	0.122	0.053	0.124	0.145
13	4	10	14	4	11	0.519	0.121	0.053	0.122	0.144
			13	4	9	0.509	0.122	0.053	0.123	0.145
			12	4	9	0.501	0.122	0.053	0.124	0.145
13	5	9	14	5	10	0.511	0.121	0.053	0.122	0.144
		-	13	5	8	0.501	0.121	0.053	0.123	0.145
			12	5	8	0.493	0.122	0.053	0.123	0.145
13	6	8	14	6		0.499	0.121	0.052	0.122	0.144
			13	6	9 7	0.490	0.121	0.053	0.123	0.145
			12	6	7	0.482	0.121	0.053	0.123	0.145
13	7	7	14	7	8	0.486	0.120	0.052	0.122	0.144
	·	•	13	7	6	0.477	0.121	0.052	0.122	0.144
			12	7	6	0.469	0.121	0.053	0.123	0.145
13	8	6	14	8	7	0.470	0.120	0.052	0.122	0.144
	•	•	13	8	5	0.461	0.120	0.052	0.122	0.144
			12	8	5	0.452	0.120	0.052	0.122	0.145
13	9	5	14	9	6	0.449	0.120	0.052	0.121	0.143
	•		13	9	4	0.440	0.120	0.052	0.122	0.144
			12	9	4	0.431	0.120	0.052	0.122	0.145
13	10	4	14	10	5	0.423	0.119	0.052	0.121	0.143
		•	13	10	3	0.415	0.119	0.052	0.121	0.144
			12	10	3	0.406	0.119	0.052	0.121	0.144
13	11	3	14	11	4	0.392	0.119	0.051	0.121	0.143
		•	13	11	2	0.382	0.119	0.051	0.121	0.143
			12	11	2	0.302	0.118	0.051	0.121	0.144
13	12	2	14	12	3	0.371	0.118	0.051	0.121	0.144
		_	13	12	1	0.338	0.118	0.051	0.120	
			12	12	1	0.338	0.113	0.051	0.120	0.143 0.143
13	13	1	14	13	2	0.293	0.117	0.051	0.120	0.143
	13		13	13	0	0.293	0.117	0.051	0.120	
14	0	14	15	1.2	15	0.273	0.117	0.051		0.143
<b>→</b> ⊤	J	± <del>**</del>	13	0	13	0.533	0.121	0.053	0.122	0.142
14	1	13	15	1	14	0.549	0.122	0.053	0.123	0.145
	•	エン	1.0	1	<b>⊥</b> ++	U.J47	0.120	0.000	0.121	0.140

Table II (Continued)

	ŗ	Trans	ition	n.		Υso <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	$\gamma_{SO_2-N_2}^{\circ}$	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub> at 300°K	Ϋ́SO <sub>2</sub> -air	Yso <sub>2</sub> -air
J'	K-1		J"	K"-1	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			13	1	12	0.533	0.121	0.053	0.122	0.143
14	2	12	15	2	13	0.551	0.120	0.053	0.120	0.140
			14	2	13	0.538	0.121	0.053	0.121	0.142
			13	2	11	0.535	0.121	0.053	0.122	0.142
14	3	11	15	3	12	0.545	0.120	0.053	0.121	0.141
			14	3	12	0.535	0.121	0.053	0.122	0.142
			13	3	10	0.527	0.121	0.053	0.122	0.143
14	4	10	15	4	11	0.538	0.120	0.053	0.121	0.141
	·		14	4	11	0.529	0.121	0.053	0.122	0.142
			13	4	9	0.521	0,121	0.053	0.122	0.143
14	5	9	15	5	10	0.530	0.120	0.053	0.121	0.141
	_	-	14	5	10	0.522	0.121	0.053	0.122	0.143
			13	5	8	0.514	0.121	0.053	0.122	0.144
14	6	8	15	6	9	0.521	0.120	0.052	0.121	0.141
	-	_	14	6	9	0.513	0.121	0.052	0.122	0.143
			13	6	7	0.504	0.121	0.052	0.122	0.144
14	7	7	15	7	8	0.509	0.120	0.052	0.121	0.142
	•	•	14	7	8	0.501	0.120	0.052	0.121	0.143
			13	7	6	0.493	0.120	0.052	0.122	0.144
14	8	6	15	8	7	0.495	0.120	0.052	0.121	0.142
-	•	_	14	8	7	0.487	0.120	0.052	0.121	0.143
			13	8	5	0.479	0.120	0.052	0.122	0.144
14	9	5	15	9	6	0.477	0.119	0.052	0.121	0.142
- '	•	_	14	9	6	0.469	0.120	0.052	0.121	0.143
			13	9	4	0.461	0.120	0.052	0.121	0.143
14	10	4	15	10	5	0.456	0.119	0.052	0.120	0.142
_ ,			14	10	5	0.447	0.119	0.052	0.121	0.143
			13	10	3	0.438	0.119	0.052	0.121	0.143
14	11	3	15	11	4	0.430	0.119	0.052	0.120	0.143
_ `			14	11	4	0.420	0.119	0.051	0.121	0.143
			13	11	2	0.411	0.119	0.051	0.121	0.143
14	12	2	15	12	3	0.398	0.118	0.051	0.120	0.142
			14	12	3	0.387	0.118	0.051	0.120	0.143
	•		13	12	1	0.375	0.118	0.051	0.120	0.143
14	13	1	15	13	2	0.355	0.118	0.051	0.120	0.143
			14	13	2	0.341	0.118	0.051	0.120	0.143
			13	13	0	0.324	0.117	0.051	0.120	0.143
14	14	0	15	14	1	0.299	0.117	0.051	0.120	0.143
	_		14	14	1	0.277	0.117	0.051	0.120	0.143
15	1	15	16	1	16	0.548	0.120	0.053	0.121	0.140
	_	_	15	1	14	0.549	0.120	0.053	0.121	0.140
			14	1	14	0.533	0.121	0.053	0.122	0.143
1.5	2	14	16	2	15	0.555	0.119	0.053	0.120	0.139
	_	•	15	2	13	0.553	0.119	0.053	0.120	0.139
•			14	2	13	0.541	0.120	0.053	0.121	0.141
15	3	13	16	3	14	0.559	0.119	0.053	0.120 -	0.138
	_	. –	15	3	12	0.552	0.120	0.053	0.120	0.140

Table II (Continued)

<del></del> -	-	Tran	sitio	n		Υ°SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	γ <sub>SO<sub>2</sub>-N<sub>2</sub></sub>	Ϋ́so <sub>2</sub> -0 <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J'	K <sub>-1</sub>		J"	K"-1	$K_1^{\prime\prime}$	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
<del></del>			14	3	12	0.544	0.120	0.053	0.121	0.141
15	4	12	16	4	13	0.554	0.119	0.053	0.120	0.139
15	4	12	15	4	11	0.546	0.119	0.053	0.120	0.140
			14	4	11	0.539	0.120	0.053	0.121	0.141
15	5	11	16	5	12	0.547	0.119	0.053	0.120	0.139
1,5	,	11	15	5	10	0.540	0.120	0.053	0.120	0.140
			14	5	10	0.533	0.120	0.053	0.121	0.141
15	6	10	16	6	11	0.539	0.119	0.052	0.120	0.139
10	U	10	15	6	9	0.532	0.119	0.052	0.120	0.140
			14	6	9	0.525	0.120	0.052	0.121	0.141
15	7	9	16	7	10	0.530	0.119	0.052	0.120	0.139
	•		15	7	8	0.522	0.119	0.052	0.120	0.140
			14	7	8	0.515	0.120	0.052	0.121	0.142
15	8	8	16	8	9	0.517	0.119	0.052	0.120	0.140
	_		15	8	7	0.509	0.119	0.052	0.120	0.141
			14	8	7	0.502	0.120	0.052	0.121	0.142
15	9	7	16	9	8	0.501	0.119	0.052	0.120	0.140
	-		15	9	6	0.494	0.119	0.052	0.120	0.141
			14	9	6	0.487	0.119	0.052	0.121	0.142
15	10	6	16	10	7	0.484	0.118	0.052	0.120	0.141
			15	10	5	0.476	0.119	0.052	0.120	0.142
			14	10	5	0.468	0.119	0.052	0.120	0.142
15	11	5	16	11	6	0.461	0.118	0.052	0.120	0.141
			15	11	4	0.453	0.118	0.052	0.120	0.142
			14	11	4	0.445	0.119	0.052	0.120	0.143
15	12	4	16	12	5	0.435	0.118	0.052	0.120	0.141
			1.5	12	3	0.426	0.118	0.051	0.120	0.142
			14	12	3	0.416	0.118	0.051	0.120	0.142
15	13	3	16	13	4	0.402	0.118	0.051	0.120	0.142
			15	13	2	0.391	0.118	0.051	0.120	0.142
			14	13	2	0.379	0.118	0.051	0.120	0.143
15	14	2	16		3	0.359	0.117	0.051	0.119	0.142
			15	14	1	0.344	0.117	0.051	0.120	0.142
			14	14	1	0.325	0.117	0.051	0.121	0.143
15	15	1	16	15	2	0.303	0.117	0.051	0.119	0.142
			15	15	0	0.281	0.117	0.051	0.119	0.143
16	0	16	17	0	17	0.562	0.118	0.052	0.119	0.138
	_		15	0	15	0.549	0.120	0.053	0.120	0.140
16	1	15	17	1	16	0.575	0.118	0.053	0.117	0.136
			16	1	16	0.563	0.119	0.053	0.119	0.138
7.	_		15	1	14	0.564	0.119	0.053	0.119	0.138
16	2	14	17	2	15	0.576	0.117	0.053	0.117	0.135
			16	2	15	0.566	0.118	0.053	0.118	0.137
1.	_		15	2	13	0.565	0.118	0.053	0.118	0.137
16	3	13	17	3	14	0.573	0.118	0.053	0.117	0.136
			16	3	14 12	0.566 0.561	0.118 0.119	0.053 0.053	0.119 0.119	0.137 0.138
			15	3	12	0.301	0.113	כרח"ם	0.113	0.130

Table II (Continued)

		Tran	sitio	n		Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Y \$02-02	Yso <sub>2</sub> -air	γ <sub>SO<sub>2</sub>-air</sub>
J'	K' -1	κ <b>'</b>	J"	K"-1	K''	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
16	4	12	17	4	13	0.568	0.118	0.053	0.118	0.136
			16	4	13	0.561	0.118	0.053	0.119	0.137
			15	4	11	0.555	0.119	0.053	0.119	0.139
16	5	11	17	5	12	0.562	0.118	0.052	0.118	0.137
			16	5	12	0.556	0.118	0.052	0.119	0.138
			15	5	10	0.550	0.119	0.053	0.120	0.139
16	6	10	17	6	11	0.555	0.118	0.052	0.118	0.137
			16	6	11	0.549	0.118	0.052	0.119	0.138
			15	6	9	0.543	0.119	0.052	0.120	0.139
16	7	9	17	7	10	0.546	0.118	0.052	0.118	0.137
			16	7	10	0.541	0.118	0.052	0.119	0.138
			15	7	8	0.534	0.119	0.052	0.120	0.139
16	8	8	17	8	9	0.536	0.118	0.052	0.118	0.138
			16	8	9	0.530	0.118	0.052	0.119	0.139
			15	8	7	0.523	0.119	0.052	0.120	0.140
16	9	7	17	9	8	0.523	0.118	0.052	0.119	0.138
			16	9	8	0.516	0.118	0.052	0.119	0.139
			15	9	6	0.509	0.119	0.052	0.120	0.140
16	10	6	17	10	7	0.507	0.118	0.052	0.119	0.139
			16	10	7	0.500	0.118	0.052	0.119	0.140
			15	10	5	0.493	0.118	0.052	0.120	0.141
16	11	5	17	11	6	0.488	0.118	0.052	0.119	0.139 0.140
			16	11	6	0.481	0.118	0.052	0.119 0.120	0.141
			15	11	4	0.473	0.118	0.052	0.120	0.141
16	12	4	17	12	5	0.466	0.118	0.052 0.052	0.119	0.141
			16	12	5	0.458	0.118	0.052	0.119	0.141
		_	15	12	3	0.449	0.118 0.117	0.052	0.120	0.141
16	13	3	17	13	4	0.439		0.051	0.119	0.141
			16	13	4	0.431	0.118	0.051	0.120	0.142
	_ ,	_	15	13	2	0.420	0.118 0.117	0.051	0.119	0.141
16	14	2	17	14	3	0.406 0.395	0.117	0.051	0.119	0.142
			16		3	0.381	0.117	0.051	0.119	0.142
	15	1	15 17	14 15	1 2	0.363	0.117	0.051	0.119	0.142
16	TO	1	16	15	2	0.347	0.117	0.051	0.119	0.142
			15	15	Ó	0.327	0.117	0.051	0.119	0.142
17	1	17	18	1	18	0.574	0.118	0.053	0.118	0.136
17	т.	17	17	1	16	0.576	0.118	0.053	0.118	0.136
			16	1	16	0.563	0.119	0.053	0.120	0.138
17	2	16	18	2	17	0.578	0.117	0.053	0.117	0.134
Τ,	2	10				0.577	0.117	0.053	0.117	0.135
			17	2	15	0.568	0.117	0.053	0.117	0.136
	•	4 F	16	2	15	0.583	0.117	0.053	0.116	0.134
17	3	15	18		16 14	0.578	0.117	0.052	0.117	0.135
			17	3 3	14 14	0.573	0.117	0.053	0.118	0.136
17	1.	2.	16 18	ے 4	15	0.579	0.117	0.052	0.117	0.134
17	4	14	10 17	4	13	0.574	0.117	0.052	0.117	0.135
			11	*	10	U. 314	~ • <del></del> ·		- <del></del>	3-

Table II (Continued)

		Tran	sitio	n		Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -SO <sub>2</sub>	Yso <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	γ°SO <sub>2</sub> -air	γ°SO2-air
J'	K-1	K <sub>1</sub>	J"	K"	K''1	at 300°K	at 300 K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
<u> </u>			16	4	13	0.569	0.118	0.053	0.118	0.136
17	5	13	18	5	14	0.574	0.117	0.052	0.117	0.135
	-		17	5	12	0.569	0.117	0.052	0.117	0.136
,			16	5	12	0.564	0.118	0.052	0.118	0.137
17	6	12	18	6	13	0.568	0.117	0.052	0.117	0.135
	-		17	6	11	0.563	0.117	0.052	0.117	0.136
			16	6	11	0.558	0.118	0.052	0.118	0.137
17	7	11	18	7	12	0.560	0.117	0.052	0.117	0.135
			17	7	10	0.555	0.117	0.052	0.118	0.136
			16	7	10	0.550	0.118	0.052	0.118	0.137
17	8	10	18	8	11	0.551	0.117	0.052	0.117	0.136
			17	8	9	0.546	0.117	0.052	0.118	0.137
			16	8	9	0.541	0.118	0.052	0.118	0.138
17	9	9	18	9	10	0.540	0.117	0.052	0.117	0.136
			17	9	8	0.535	0.117	0.052	0.118	0.137
			16	9	8	0.529	0.118	0.052	0.119	0.138
17	10	8	18	10	9	0.526	0.117	0.052	0.117	0.137
			17	10	7	0.521	0.117	0.052	0.118	0.138
			16	10	7	0.515	0.118	0.052	0.119	0.139
17	11	7	18	11	8	0.510	0.117	0.052	0.118	0,138
			17	11	6	0.505	0.117	0.052	0.118	0.138
			16	11	6	0.498	0.118	0.052	0.119	0.139
17	12	6	18	12	7	0.491	0.117	0.052	0.118	0.138
			17	12	5	0.485	0.117	0.052	0.118	0.139
			16	12	5	0.478	0.118	0.052	0.119	0.140
17	13	5	18	13	6	0.468	0.117	0.052	0.118	0.139
			17	13	4	0.462	0.117	0.051	0.119	0.140
			16	13	4	0.453	0.117	0.051	0.119	0.141
17	14	4	18	14	5	0.442	0.117	0.051	0.118	0.140
			17	14	3	0.433	0.117	0.051	0.119	0.141
			16	14	3	0.423	0.117	0.051	0.119	0.141
17	15	3	18		4	0.408	0.117	0.051	0.119	0.141
			17	15	2	0.398	0.117	0.051	0.119	0.141
	_		16	15	2	0.383	0.117	0.051	0.119	0.142
18	0	18	19	0	19	0.581	0.116	0.052	0.116	0.133
	-		17	0	17	0.573	0.117	0.052	0.117	0.135
18	1	17	19	1	18	0.590	0.115	0.052	0.115	0.132
			18	1	18	0.584	0.117	0.053	0.116	0.134
* * *	_		17	1	16	0.584	0.117	0.052	0.116	0.134
18	2	16	19	2	17	0.589	0.114	0.052	0.114	0.131
			18	2	17	0.585	0.115	0.052	0.115	0.133
10	3	- F	17	2	15	0.585	0.116	0.052	0.115	0.133
18	3	15	19	3	16	0.589	0.115	0.052	0.114	0.131
			18	3	16	0.586	0.116	0.052	0.115	0.133
18	4	14	17 19	3 4	14 15	0.583	0.116	0.052	0.116	0.133
10	4	14	18	4	15	0.587 0.583	0.115 0.116	0.052 0.052	0.115 0.116	0.132 0.133
			10	~1			0.110	0.002	0.110	V. 1.J.

Table II (Continued)

	<del></del>	<del></del>						<del></del>		
	Transition					$^{\gamma}$ so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	$^{\circ}_{so_2-N_2}$	$^{\circ}_{\mathrm{SO}_{2}-\mathrm{O}_{2}}$	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air	$_{\mathrm{SO_2-air}}^{\circ}$
J'	K'	K,	J"	K" -1	$K_1^{"}$	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
		<del></del>					· · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
			17	4	13	0.580	0.117	0.052	0.117	0.134
18	5	13	19	5	14	0.582	0.115	0.052	0.115	0.133
			18	5	14	0.579	0.116	0.052	0.116	0.134
			17	5	12	0.576	0.117	0.052	0.117	0.135
18	6	12	19	6	13	0.577	0.116	0.052	0.115	0.133
			18	6	13	0.574	0.116	0.052	0.116	0.134
	•		17	6	11	0.570	0.117	0.052	0.117	0.135
18	7	11	19	7	12	0.571	0.116	0.052	0.116	0.134
			18	7	12	0.567	0.116	0.052	0.116	0.135
			17	7	10	0.563	0.117	0.052	0.117	0.135
18	8	10	19	8	11	0.562	0.116	0.052	0.116	0.134
			18	8	11	0.559	0.116	0.052	0.117	0.135
			17	8	9	0.555	0.117	0.052	0.117	0.136
18	9	9	19	9	10	0.553	0.116	0.052	0.116	0.135
			18	9	10	0.549	0.116	0.052	0.117	0.137
			17	9	8	0.545	0.117	0.052	0.117	0.136
18	10	8	19	10	9	0.541	0.116	0.052	0.116	0.135
			18	10	9	0.537	0.116	0.052	0.117	0.136
			17	10	7	0.532	0.117	0.052	0.117	0.137
18	11	7	19	11	8	0.527	0.116	0.052	0.117	0.136
			18	11	8	0.523	0.116	0.052	0.117	0,137
			17	11	6	0.518	0.117	0.052	0.118	0.138
18	12	6	19	12	7	0.511	0.116	0.052	0.117	0.137
		_	18	12	7	0.507	0.117	0.052	0.117	0.137
			17	12	5	0.501	0.117	0.052	0.118	0.138
18	13	5	19	13	6	0.491	0.116	0.052	0.117	0.138
		_	18	13	6	0.486	0.117	0.052	0.118	0.138
			17	13	4	0.480	0.117	0.052	0.118	0.139
18	14	4	19	14	5	0.469	0.116	0.051	0.117	0.138
		•	18	14	5	0.463	0.117	0.051	0.118	0.139
			17	14	3	0.455	0.117	0.051	0.118	0.140
18	15	3	19	15	4	0.442	0.116	0.051	0.118	0.139
		_	18	15	4	0.434	0.117	0.051	0.118	0.140
			17	15	2	0.425	0.117	0.051	0.119	0.141
19	1	19	20	1	20	0.589	0.116	0.052	0.115	0.132
4-7	_		19	1	18	0.590	0.115	0.052	0.115	0.132
			18	1	18	0.583	0.117	0.053	0.117	0.134
19	2	18	20	2	19	0.589	0.114	0.052	0.114	0.131
17	2	10	19	2	17	0.589	0.114	0.052	0.114	0.131
			18	2	17	0.585	0.115	0.052	0.115	0.133
19	3	17	20	3	18	0.592	0.114	0.052	0.113	0.130
TJ	J	Τ,	19	3	16	0.591	0.114	0.052	0.114	0.131
			18	3	16	0.590	0.115	0.052	0.115	0.131
19	4	16	20	4	17	0.590	0.114	0.052	0.113	0.132
17	4	ΤO	20 19	4	15	0.589	0.114	0.052	0.113	0.130
			19	4	15		0.115	0.052	0.114	
19	5	15	20	5	16	0.587 0.587	0.113	0.052	0.113	0.132 0.131
エフ	ز	(ب, 1	20	ر	ΤÛ	0.507	<b>∵.</b> +	0.032	A.TT4	0.101

Table II (Continued)

<del>,</del>		<del></del>				_	<u> </u>			^
	Transition					$^{\gamma}$ so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	$\gamma_{SO_2-N_2}^{\circ}$	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -O <sub>2</sub>	γ° SO <sub>2</sub> -air	Υ <sup>°</sup> SO <sub>2</sub> -air
J¹	K'	K,	J''	K" -1	$K_1^{H}$	at 300°Ř	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
	1									<del>- 2 - 7 </del>
			19	5	14	0.585	0.115	0.052	0.115	0.132
			18	5	14	0.584	0.115	0.052	0.115	0.133
19	6	14	20	6	15	0.582	0.114	0.052	0.113	0.131
			19	6	13	0.581	0.115	0.052	0.115	0.132
			18	6	13	0.579	0.116	0.052	0.115	0.133
19	7	13	20	7	14	0.576	0.114	0.052	0.114	0.132
			19	7	12	0.575	0.115	0.052	0.115	0.133
			.18	7	12	0.573	0.116	0.052	0.116	0.134
19	8	12	20	8	13	0.570	0.114	0.052	0.115	0.132
			19	8	11	0.568	0.115	0.052	0.115	0.133
			18	8	11	0.566	0.116	0.052	0.116	0.134
19	9	11	20	9	12	0.561	0.115	0.052	0.115	0,133
			19	9	10	0.560	0.115	0.052	0.115	0.134
			18	9	10	0.557	0.116	0.052	0.116	0.135
19	10	10	20	10	11	0.551	0.115	0.052	0.115	0.134
			19	10	9	0.549	0.115	0.052	0.116	0.135
			18	10	9	0.546	0.116	0.052	0.116	0.135
19	11	9	20	11	10	0.539	0.115	0,052	0.115	0.134
			19	11	8	0.536	0.115	0.052	0.116	0.135
			18	11	8	0.534	0.116	0.052	0.117	0.136
19	12	8	20	12	9	0.525	0.115	0.052	0.116	0.135
			19	12	7	0.522	0.116	0.052	0.116	0.136
		_	18	12	7	0.519	0.116	0.052	0.117	0.137
19	13	7	20	13	8	0.509	0.115	0.052	0.116	0.136
			19	13	6	0.505	0.116	0.052	0.117	0.137
4.5		_	18	13	6	0.501	0.116	0.052	0.117	0.138
19	14	6	20	14	7	0.490	0.115	0.052	0.116	0.137
			19	14	5	0.485	0.116	0.051	0.117	0.138
	4 =	-	18	14	5	0.480	0.116	0.051	0.117	0.138 0.138
19	15	5	20	15	6 4	0.467	0.116	0.051	0.117 0.117	0.139
			19	15		0.462	0.116	0.051 0.051	0.117	0.139
ሳለ	^	20	18	15	4	0.456	0.116	0.052	0.113	0.130
20	0.	20	21	0	21	0.588	0.113 0.115	0.052	0.115	0.132
20	1	19	19 21	0	19 20	0.586 0.590	0.113	0.052	0.112	0.132
20	1	TJ	20	1	20	0.592	0.112	0.052	0.114	0.130
			19	1	18	0.592	0.114	0.052	0.113	0.130
20	2	18	21	2	19	0.587	0.112	0.052	0.111	0.127
20	4	ΤÓ	20	2	19	0.589	0.113	0.052	0.112	0.129
			19	2	17	0.590	0.113	0.052	0.112	0.129
20	3	17	21	3	18	0.589	0.112	0.052	0.111	0.127
20	,	17	20	3	18	0.591	0.113	0.052	0.112	0.129
			19	3	16	0.591	0.113	0.052	0.113	0.129
20	4	16	21	4	17	0.590	0.113	0.052	0.112	0.128
2.0	4	70	20	4	17	0.590	0.113	0.052	0.113	0.129
			19	4	15	0.591	0.114	0.052	0.113	0.130
20	5	15	21	5	16	0.587	0.113	0.052	0.112	0.129
•	_				-0	3,30,		- <del></del>	- <b></b>	

Table II (Continued)

	Transition					Ϋ́so <sub>2</sub> -so <sub>2</sub>	YSO2-N2	SO <sub>2</sub> -N <sub>2</sub>	γ°o <sub>2</sub> -air	γ°SO <sub>2</sub> -air
J'	K'-1	K <sub>1</sub>	J"	K"-1	$K_1^{\prime\prime}$	at 300°K	at 300°K	at 300°K	at 250°K	at 200°K
			20	5	16	0.588	0.113	0,052	0.113	0.130
			19	5	14	0.588	0.114	0.052	0.114	0.131
20	6	14	21	6	15	0.584	0.113	0.052	0.112	0.129
•			20	6	15	0.583	0.114	0.052	0.113	0.130
			19	6	13	0.584	0.114	0.052	0.114	0.131
20	7	13	21	7	14	0.579	0.113	0.052	0.113	0.130
			20	7	14	0.578	0.114	0.052	0.113	0.121
			19	7	12	0.579	0.114	0.052	0.114	0.131
20	8	12	21	8	13	0.573	0.113	0.052	0.113	0.130
			20	8	13	0.574	0.114	0.052	0.114	0.131
			19	8	11	0.573	0.114	0.052	0.115	0.132
20	9	11	21	9	12	0.566	0.113	0.052	0.113	0.131
			20	9	12	0.566	0.114	0.052	0.114	0.132
			19	9	10	0.565	0.115	0.052	0.115	0.133
20	10	10	21	10	11	0.558	0.113	0.052	0.114	0.132
			20	10	11	0.557	0.114	0.052	0.114	0.133
			1.9	10	9	0.556	0.115	0.052	0.115	0.134
20	11	9	21	11	10	0.547	0.114	0.052	0.114	0.133
			20	11	10	0.547	0.114	0.052	0.115	0.133
			19	11	8	0.545	0.115	0.052	0.115	0.134
20	12	8	21	12	9	0.535	0.114	0.052	0.114	0.133
			20	12	9	0.534	0.115	0.052	0.115	0.134
			19	12	7	0.532	0.115	0.052	0.116	0.135
20	13	7	21	13	8	0.522	0.114	0.052	0.115	0.134
			20	13	8	0.519	0.115	0.052	0.115	0.135
			19	13	6	0.517	0.115	0.052	0.116	0.136
20	14	6	21	14	7	0.506	0.114	0.052	0.115	0.135
			20	14	7	0.503	0.115	0.052	0.116	0.136
			19	14	5	0.499	0.115	0.052	0.116	0.137
20	15	5	21	15	6	0.487	0.115	0.051	0.116	0.136
			20	15	6	0.484	0.115	0.052	0.116	0.137
			19		4	0.479	0.116	0.051	0.117	0.138
21	1	21	20	1	20	0.592	0.114	0.053	0.114	0.131
21	2	20	20	2	19	0.590	0.113	0.052	0.112	0.129
21	3	19	20	3	18	0.593	0.112	0.052	0.112	0.128
21	4	18	20	4	17	0.590	0.112	0.052	0.112	0.128
21	5	17	20	5	16	0.589	0.113	0.052	0.112	0.129 0.129
21	6	16	20	6	15	0.585	0.113	0.052	0.112	
21	7.	15	20	7	14	0.581	0.113	0.052	0.113	0.130
21	8	14	20	8	13	0.576	0.113	0.052	0,113	0.130
21	9	13	20	9	12	0.570	0.113	0.052	0.113	0.131
21	10	12	20	10	11	0.562	0.113	0.052	0.114	0.132 0.133
21	11	11	20	11	10	0.553	0.114	0.052	0.114 0.114	0.133
21	12	10	20	12	9	0.541	0.114	0.052		
21	13	9	20	13	8	0.529	0.114	0.052	0.115	0.134 0.135
21	14	8	20	14	7	0.514	0.114	0.052 0.051	0.115 0.116	0.135
21	15	7	20	15	6	0.496	0.115	0.011	0.110	0.130

# ACKNOWLEDGMENTS

The author is deeply grateful to Professor Kenneth Fox and Mr. Raymond J. Corice, Jr. for many valuable discussions. He would also like to thank them for reading the manuscript and making helpful suggestions. Ms. Christina C. Shirley assisted in the air-broadening calculations, and Ms. Janice Hemsley typed the manuscript with accuracy and patience. The author appreciates the time provided by The University of Tennessee Computing Center on the IBM/360-65 system.

#### REFERENCES

- R. D. Shelton, A. H. Nielsen, and W. H. Fletcher, J. Chem. Phys. 21, 2178 (1953).
- 2. R. J. Corice, Jr., K. Fox, and G. D. T. Tejwani, J. Chem. Phys. (to be published, January 1973).
- E. D. Hinkley, A. R. Calawa, P. L. Kelley, and S. A. Clough, J. Appl. Phys. 43, 3222 (1972).
- C. O. Britt, C. W. Tolbert, and A. W. Straiton, J. Res. Natl. Bur. Std. (U.S.) 65D, 15 (1961).
- 5. Krishnaji and S. Chandra, J. Chem. Phys. <u>38</u>, 2690 (1963).
- Krishnaji and V. Prakash, J. Chem. Phys. <u>53</u>, 1590 (1970).
- G. F. Crable, The Dow Chemical Company, Midland, Mich. [private communication to J. S. Murphy and J. E. Boggs, J. Chem. Phys. <u>51</u>, 3891 (1969)].
- 8. Krishnaji and S. Chandra, J. Chem. Phys. 38, 232 (1963).
- 9. Krishnaji and V. Prakash, J. Chem. Phys. <u>52</u>, 4674 (1970).
- 10. P. W. Anderson, Phys. Rev. 76, 47 (1949).
- 11. C. J. Tsao and B. Curnutte, J. Quant. Spectry. Radiative Transfer 2, 41 (1962).
- 12. G. D. T. Tejwani, J. Chem. Phys. (to be published, December 1972).
- 13. P. C. Cross, R. M. Hainer, and G. W. King, J. Chem. Phys. 11, 27 (1943).
- 14. J. D. Swalen and L. Pierce, J. Mathematical Phys. 2, 736 (1961).
- 15. D. R. Lide, Jr., J. Chem. Phys. 20, 1761 (1952).
- 16. P. C. Cross, R. M. Hainer, and G. W. King, J. Chem. Phys. 12, 210 (1944).
- Krishnaji, Research Report No. 3, Microwave Laboratory, Physics Department, University of Allahabad, India, 1964.